RAPPORT TECHNIQUE

ISO TR 11753

Première édition 1992-06-01

Caoutchouc et produits en caoutchouc — Intervalles de confiance de répétabilité et de reproductibilité déterminés par des interlaboratoires.

(standards.iteh.ai)

Rubber and rubber products — Confidence intervals for repeatability and reproducibility values determined by inter-laboratory tests

https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/c37f3785-1658-443f-9dbb-c1622e556997/iso-tr-11753-1992



Sommaire

		Page			
Int	roduction	iv			
1	Objet	1			
2	Domaine d'application	1			
3	Définitions				
4	Calcul des intervalles de confiance	3			
	4.1 Intervalle de confiance de répétabilité	3/			
5	4.2 Intervalle de confiance de reproductibilité	9			
	5.1 Planification des essais interlaboratoires				
	5.2 Évaluation des résultats des essais interlaboratoires (10/22/23/58997//80-tr-11753-1992)	43f-9dbb- 11			
Aı	nnexes				
A	Explication des formules mathématiques	15			
	A.1 Analyse de variance	15			
	A.2 Intervalle de confiance et de degré de liberté de la variance de répétabilité	16			
	A.3 Intervalle de confiance et degré de liberté de la variance de reproductibilité	17			
В	Calcul des χ^2 fractiles	24			
C	Test de Bartlett	25			
D	Symboles utilisés dans les formules mathématiques	26			

© ISO 1992

Droits de reproduction réservés. Aucune partie de cette publication ne peut être reproduite ni utilisée sous quelque forme que ce soit et par aucun procédé, électronique ou mécanique, y compris la photocopie et les microfilms, sans l'accord écrit de l'éditeur

Organisation internationale de normalisation Case postale 56 • CH-1211 Genève 20 • Suisse

Imprimé en Suisse

Avant-propos

L'ISO (Organisation internationale de normalisation) est une fédération mondiale d'organismes nationaux de normalisation (comités membres de l'ISO). L'élaboration des Normes internationales est en général confiée aux comités techniques de l'ISO. Chaque comité membre intéressé par une étude a le droit de faire partie du comité technique créé à cet effet. Les organisations internationales, gouvernementales et non gouvernementales, en liaison avec l'ISO participent également aux travaux. L'ISO collabore étroitement avec la Commission électrotechnique internationale (CEI) en ce qui concerne la normalisation électrotechnique.

La tâche principale des comités techniques est d'élaborer les Normes internationales, mais exceptionnellement, un comité technique peut proposer la publication d'un rapport technique de l'un des types suivants:

- type 1, lorsque, en dépit de maints efforts, l'accord requis ne peut être réalisé en faveur de la publication d'une Norme internationale;

https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/c37f3785-1658-443f-9dbb-

- cto2type 2 dorsque le sujet en question est encore en cours de développement technique ou lorsque, pour toute autre raison, la possibilité d'un accord pour la publication d'une Norme internationale peut être envisagée pour l'avenir mais pas dans l'immédiat;
- type 3, lorsqu'un comité technique a réuni des données de nature différente de celles qui sont normalement publiées comme Normes internationales (ceci pouvant comprendre des informations sur l'état de la technique, par exemple).

Les rapports techniques des types 1 et 2 font l'objet d'un nouvel examen trois ans au plus tard après leur publication afin de décider éventuellement de leur transformation en Normes internationales. Les rapports techniques du type 3 ne doivent pas nécessairement être révisés avant que les données fournies ne soient plus jugées valables ou utiles.

L'ISO/TR 11753, rapport technique du type 3, a été élaboré par le comité technique ISO/TC 45, *Élastomères et produits à base d'élastomères*.

Introduction

Lors de sa réunion de 1988 à Paris, le Groupe de Travail 15 «Application des méthodes statistiques» du comité technique ISO/TC 45 «Élastomères et produits à base d'élastomères» a traité pour la première fois des intervalles de confiance de répétabilité et de reproductibilité déterminés par des essais interlaboratoires. En 1989, à sa réunion de Kuala Lumpur, le Groupe de Travail 15 a mis en œuvre un avant-projet qui a donné lieu à une consultation avec le président et les membres du comité technique ISO/TC 69 «Application des méthodes statistiques».

Après l'étude d'un projet révisé, à sa réunion de Stockholm de 1992, le Groupe de Travail 15 a convenu de publier le texte sous forme de Rapport technique du type 3.7 Cette proposition, dans la Résolution 2207 d'ISO/TC 45 (document 45 N 5928), a été approuvée à l'unanimité par tous les membres d'ISO/TC 45 présents à la réunion de 1992 de s. item ai

ISO/TR 11753:1992 https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/c37f3785-1658-443f-9dbb-c1622e556997/iso-tr-11753-1992

Caoutchouc et produits en caoutchouc – Intervalles de confiance de répétabilité et de reproductibilité déterminés par des essais interlaboratoires

1 Objet

Les valeurs de fidélité estimées à partir d'essais inter-laboratoires varient à la répétition de ces essais. La présente norme propose une méthode de détermination des intervalles de confiance pour les valeurs de fidélité inconnues.

2 Domaine d'application

ISO 5725 traite de la mise en oeuvre d'essais interlaboratoires et précise comment il est possible d'obtenir à partir des résultats d'essais interlaboratoires des données pour la répétabilité et la reproductibilité d'une méthode d'essai normalisée.

L'écart type de répétabilité s_r ou le seuil de répétabilité r est utilisé comme mesure de la https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/c37f3785-1658-443f-9dbb-répétabilité et l'écart type de reproductibilité sp ou le seuil de reproductibilité R est utilisé comme mesure de la reproductibilité.

Les essais interlaboratoires ne peuvent fournir que des estimations des valeurs de fidélité. La répétition d'un essai interlaboratoire donnera des estimations légèrement différentes en raison des facteurs aléatoires qui surgissent également dans ce genre d'essais. ISO 5725 ne contient aucune donnée sur les erreurs possibles surgissant lors de l'estimation des valeurs r et R.

Cependant, il est de prime importance de connaître l'écart des estimations déterminées de répétabilité et de reproductibilité par rapport aux valeurs réelles car il permet de répondre aux deux groupes de questions suivantes :

a) Questions relatives à la planification des essais interlaboratoires :

Quel doit être l'ampleur de l'essai interlaboratoire, c.-à-d., combien faut-il de laboratoires, de matériaux et de valeurs individuelles pour arriver à un certain degré de justesse dans l'estimation des valeurs de fidélité?

b) Questions relatives à l'application des résultats provenant des essais interlaboratoires :

Quel est le degré de précision des estimations de répétabilité et de reproductibilité déterminées dans un essai interlaboratoire? Quel est l'amplitude des intervalles de confiance des valeurs de fidélité recherchées?

Les valeurs de fidélité déterminées par un essai interlaboratoire servent à caractériser la méthode d'essai dans la norme correspondante. Il est important de connaître le nombre de décimales après la virgule.

Les intervalles de confiance des valeurs de fidélité à estimer, et donc la précision des estimations, dépendent de la portée des essais : en général, plus le nombre de laboratoires p et plus le nombre de valeurs individuelles n déterminées pour le niveau de propriété de chaque essai dans chaque laboratoire sont élevés, plus les valeurs de fidélité sont précises et plus leur intervalle de confiance est restreint.

Dans la présente norme, on suppose que les valeurs mesurées sous conditions de répétabilité, dans différents laboratoires, sont distribuées normalement : voir l'Annexe A1.

Les écarts par rapport à la distribution normale augmentent en général la variabilité des valeurs de fidélité et, par conséquent, l'intervalle de confiance de ces valeurs est plus ample.

Note: La validité des distributions normales des écarts dans le cas de répétabilité et reproductibilité est une condition préalable aux relations énoncées par cette norme; il est possible que cette condition préalable ne soit pas remplie. Au paragraphe 7.3.1 de DIS 5725, 1^{re} Partie, on autorise également d'autres distributions unimodales des écarts en matière de répétabilité. Il est impératif en outre de se conformer aux conditions stipulées au paragraphe 10.1 de DIS 5725, 1^{re} Partie, selon lesquelles les laboratoires participant à l'essai interlaboratoire doivent être choisis au hasard.

En supposant une distribution normale, les intervalles de confiance sont mentionnés avec une probabilité d'erreur choisie à l'avance α . Dans la présente norme $\alpha = 0,10$. Ce qui signifie qu'il existe une probabilité de 10% que la valeur réclle soit à l'extérieur de l'intervalle de confiance donné, avec $\alpha/2 = 0,05$ ou 5% au-dessous du seuil inférieur et , dans le même ordre d'idée, $\alpha/2 = 0,05$ ou 5% au-dessus du seuil supérieur.

3 Définitions

Les définitions utilisées dans la présente norme sont données par

ISO 3534-3 : 1985, Statistique – Vocabulaire et symboles – Partie 3: Plans d'expérience. ISO 5725 : 1986, Fidélité des méthodes d'essai – Détermination de la répétabilité et de la reproductibilité d'une méthode d'essai normalisée par essais interlaboratoires.

4 Calcul des intervalles de confiance

4.1 Intervalle de confiance de répétabilité

Il est possible d'évaluer les résultats d'un essai interlaboratoire pour un niveau de propriété d'essai avec des laboratoires p et des mesures n_i dans i. laboratoire par une analyse de variance avec simple classification et effets aléatoires. En supposant que les écarts des résultats obtenus dans les laboratoires ont une distribution normale, l'intervalle de confiance de la valeur réelle de répétabilité r' peut être calculé à partir de la distribution χ^2 (voie Annexe A2):

(1)
$$r A_r, < r' < r A_r, 2$$

L'expression suivante est exacte pour l'intervalle de confiance du quotient r'/r :

(1a)
$$A_r, < r'/r < A_r, 2$$

Écart type de répétabilité estimé

dans laquelle (1b) Teh A, T=A\(\frac{\x2/\x^2(\x2\times)}{\x2\times}\) PREVIEW (standards.iteh.ai)

et http://stindards.ty2h.ai/cy/ai/M2/S9st/c37f3785-1658-443f-9dbb-c1622e556997/iso-tr-11753-1992

Ecart type de répétabilité réel	$\sigma_{\mathtt{r}}$
Seuil estimé de répétabilité	$r = 2.8 s_r$
Seuil réel de répétabilité	$r' = 2.8 \sigma_r$

Nombre de laboratoires	р
Nombre de mesures dans i. laboratoire (pour $i = 1, 2p$)	n_i
Nombre total de mesures par niveau de matériau	$N = \Sigma - p$

Degré de liberté des mesures de répétition
$$v = \sum n_i - p$$

Q = 0.95

Fractiles de la distribution
$$\chi^2$$
 de ν et P $\chi_2(\nu,P)$

Les fractiles χ^2 , $\chi^2(\nu_2, P)$ et $\chi^2(\nu_2, Q)$ peuvent être prélevés sur des tableau se trouvant dans une documentation standard. Il est également possible d'utiliser la formule d'approximation de l'Annexe B.

 s_r

Les fractiles χ^2 sont définis par

(2)
$$w(\chi^2 \le \chi^2(v,P)) = P$$

c.-à-d. qu'il existe une probabilité P que la quantité aléatoire χ^2 d'une distribution χ^2 avec un degré de liberté ν soit inférieure ou égale aux fractiles χ^2 (ν , P), énumérés pour ν et P.

En choisissant $Q = 1 - (\alpha/2) = 0.95$ et $P = \alpha/2 = 0.05$ comme probabilités, on obtient un intervalle de confiance dont la probabilité d'erreur est de 10%, c.-à-d. qu'il existe une probabilité de 10% que le quotient r'/r recherché ne soit pas compris dans l'intervalle de confiance.

Dans le cas orthogonal, p. ex. $n_i = n$ pour tout i = 1, 2 ... p, les expressions suivantes sont exactes

(3a) N = p n et (3b)
$$v_2 = p (n-1)$$

La formule d'approximation donnée à l'Annexe B a servi au calcul des seuils de confiance $A_{r,1}$ et $A_{r,2}$ pour n = 2, 3, 5 et 9 résultats d'essais par laboratoire et p = 8 à 60 laboratoires, qui sont indiqués au Tableau 1 (voir page suivante) et à la Figure 1 (voir page 13).

iTeh STANDARD PREVIEW (standards.iteh.ai)

ISO/TR 11753:1992 https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/c37f3785-1658-443f-9dbb-c1622e556997/iso-tr-11753-1992

Tableau 1 : Intervalles de confiance $A_{r,1}$ et $A_{r,2}$ pour r^{\prime}/r

n	p	r ₂	$x^{2}(\nu_{2},5x)$	$\chi^{2}(\nu_{2},95\%)$	$A_{r,1}$	A _{r,2}
•	0	0	0.00	15 51	0.70	
2	8	8	2.73	15.51	0.72	1.71
2	10	10	3.94	18.31	0.74	1.59
2	12	12	5.23	21.03	0.76	1.52
2	14	14	6.57	23.68	0.77	1.46
2	16	16	7.96	26.30	0.78	1.42
2	18	18	9.39	28.87	0.79	1.38
2	20	20	10.85	31.41	0.80	1.36
2	25	25	14.61	37.65	0.81	1.31
2	30	30	18.49	43.77	0.83	1.27
Z	35	35	22.47	49.80	0.84	1.25
Z	40	40	26.51	55.76	0.85	1.23
2 2 2 2 2 2	50	50	34.76	67.50	0.86	1.20
Z	60	60	43.19	79.08	0.87	1.18
3 3 3 3 3	8	16	7.96	26.30	0.78	1.42
3	10	20	10.85	31.41	0.80	1.36
3	12	24	13.85	36.42	0.81	1.32
3	14	28	16.93	41.34	0.82	1.29
3	16	32	20.07	46.19	0.83	1.26
3	18	36	23.27	51.00	0.84	1.24
3 3	20	40	26.51	55.76	0.85	1.23
3	25 e	h 59T/	4 34 76 R	P67.50	0.86	1.20
3	30	60	43.19	79.08	0.87	1.18
3	35	70st	andards.	itel90353	0.88	1.16
3 3 3	40	80 -	60.39	101.88	0.89	1.15
3	50	100	<u>IS371</u> 83 1753	:1992 124.34	0.90	1.13
3	https://stan	ıdar <mark>tı20</mark>	/catalog/standards/s	sist/c3 ¹ /13 ⁶ 85-7658-4	143 9-980 -	1.12
_		-17	200 5560071	11770 1000		
E	0	22 616	022e33699 //ISO-tr-	11753-1992	0.02	1 06
5	8	32	20.07	46.19	0.83	1.26
5	10	40	26.51	46.19 55.76	0.85	1.23
5 5	10 12	40 48	26.51 33.10	46.19 55.76 65.17	0.85 0.86	1.23 1.20
5 5 5	10 12 14	40 48 56	26.51 33.10 39.80	46.19 55.76 65.17 74.47	0.85 0.86 0.87	1.23 1.20 1.19
5 5 5 5	10 12 14 16	40 48 56 64	26.51 33.10 39.80 46.59	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68	0.85 0.86 0.87 0.87	1.23 1.20 1.19 1.17
5 5 5 5 5	10 12 14 16 18	40 48 56 64 72	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16
5 5 5 5 5	10 12 14 16 18 20	40 48 56 64 72 80	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15
5 5 5 5 5 5 5	10 12 14 16 18 20 25	40 48 56 64 72 80 100	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13
5 5 5 5 5 5 5 5 5	10 12 14 16 18 20 25 30	40 48 56 64 72 80 100 120	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13
5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	10 12 14 16 18 20 25 30 35	40 48 56 64 72 80 100 120 140	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.90	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12
5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.90	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11
5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.91 0.92	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10
5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.90	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11
5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.91 0.92 0.92 0.93	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08
5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 9 9	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.90 0.90 0.91 0.92 0.92 0.93	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08
5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 9 9 9	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 64 80 96	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.91 0.92 0.92 0.93	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08
55555555559999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 64 80 96 112	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.91 0.92 0.92 0.93 0.87 0.89 0.89	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08
5555555555999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 64 80 96 112 128	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.91 0.92 0.92 0.93 0.87 0.89 0.89 0.90	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08
5555555555 999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 8 10 12 14 16 18	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 64 80 96 112 128 144	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87 117.27	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40 173.00	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.90 0.90 0.91 0.92 0.92 0.93 0.87 0.89 0.89 0.90 0.91	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.09 1.08
5555555555 9999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 8 10 12 14 16 18 20	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 64 80 96 112 128 144 160	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87 117.27 131.76	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40 173.00 190.52	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.90 0.90 0.91 0.92 0.93 0.87 0.89 0.90 0.91 0.91 0.91	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08
5555555555 999999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 8 10 12 14 16 18 20 25	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 64 80 96 112 128 144 160 200	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87 117.27 131.76 168.28	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40 173.00 190.52 233.99	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.90 0.90 0.91 0.92 0.93 0.87 0.89 0.89 0.90 0.91 0.91 0.92	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08
5555555555 9999999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 8 10 12 14 16 18 20 25 30	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 64 80 96 112 128 144 160 200 240	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87 117.27 131.76 168.28 205.14	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40 173.00 190.52 233.99 277.14	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.90 0.90 0.91 0.92 0.93 0.87 0.89 0.90 0.91 0.91 0.92 0.92	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.17 1.15 1.14 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08
5555555555 99999999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 8 10 12 14 16 18 20 25 30 35	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 96 112 128 144 160 200 240 240 280	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87 117.27 131.76 168.28 205.14 242.25	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40 173.00 190.52 233.99 277.14 320.03	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.90 0.90 0.91 0.92 0.93 0.87 0.89 0.90 0.91 0.91 0.92 0.93	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.17 1.15 1.14 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.08
5555555555 9999999999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 8 10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 80 96 112 128 144 160 200 240 280 320	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87 117.27 131.76 168.28 205.14 242.25 279.56	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40 173.00 190.52 233.99 277.14 320.03 362.72	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.91 0.92 0.93 0.89 0.89 0.90 0.91 0.91 0.92 0.92 0.93	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.17 1.15 1.14 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.07
5555555555 99999999999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 8 10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 25 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 40 280 320 400	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87 117.27 131.76 168.28 205.14 242.25 279.56 354.64	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40 173.00 190.52 233.99 277.14 320.03 362.72 447.63	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.90 0.90 0.91 0.92 0.93 0.87 0.89 0.90 0.91 0.91 0.91 0.92 0.93	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.17 1.15 1.14 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.07 1.06
5555555555 9999999999999	10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 50 60 8 10 12 14 16 18 20 25 30 35 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40	40 48 56 64 72 80 100 120 140 160 200 240 80 96 112 128 144 160 200 240 280 320	26.51 33.10 39.80 46.59 53.46 60.39 77.93 95.70 113.66 131.76 168.28 205.14 46.59 60.39 74.40 88.57 102.87 117.27 131.76 168.28 205.14 242.25 279.56	46.19 55.76 65.17 74.47 83.68 92.81 101.88 124.34 146.57 168.61 190.52 233.99 277.14 83.68 101.88 119.87 137.70 155.40 173.00 190.52 233.99 277.14 320.03 362.72	0.85 0.86 0.87 0.87 0.88 0.89 0.90 0.91 0.92 0.93 0.89 0.89 0.90 0.91 0.91 0.92 0.92 0.93	1.23 1.20 1.19 1.17 1.16 1.15 1.13 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.17 1.15 1.14 1.12 1.11 1.10 1.09 1.08 1.07

4.2 Intervalle de confiance de reproductibilité

Pour l'estimation de l'intervalle de confiance du seuil de reproductibilité R, on peut également supposer une distribution χ^2 , mais dans ce cas le degré d'exactitude n'est qu'approximatif (voir Annexe A.3). En supposant une orthogonalité, le degré de liberté v3 pour cette distribution peut être calculé à l'aide de l'équation suivante :

(4)
$$v_3 = \frac{n^2 (1+\gamma^2)^2 v_1 v_2}{(n+\gamma^2)^2 v_2 + (n-1)^2 \gamma^4 v_1}$$

S'il existe un écart marqué par rapport à l'orthogonalité, c.-à-d. si le nombre de mesures par laboratoire varie énormément, il est possible d'utiliser la méthode donnée à l'Annexe A.3.2. Les degrés de liberté $v_1 = p - 1$ et $v_2 = p(\Sigma n_i - 1)$ sont obtenus à partir du nombre de laboratoires p et du nombre de mesures individuelles n; par laboratoire.

Le degré de liberté v_3 dépend d'un paramètre supplémentaire γ' ou g':

(5a)
$$\gamma' = \sigma_r / \sigma_L$$
 ouiTeh STANDARD PREVIEW (standards.iteh.ai)

Comme les valeurs réelles $\sigma_{\rm I}$, $\sigma_{\rm R}$ et $\sigma_{\rm L}$ sont des inconnues, on utilise comme approximation les valeurs estimées s_r , s_R et s_L , $\gamma'=s_r/s_L$ offrant ains i une estimation de $\gamma'=\sigma r/\sigma_L$ https://standards.iteh.avcatalog/standards/sist/c37f3785-1658-443f-9dbb-c1622e556997/iso-tr-11753-1992 À partir de la définition de σ_R^2 ou s_R^2 (voir ISO 5725) il en découle que

(6a)
$$\sigma_R^2 = \sigma_L^2 + \sigma_r^2$$
 ou (6b) $s_R^2 = s_L^2 + s_r^2$

Par conséquent

(7a)
$$\gamma = \frac{s_r}{s_L} = \frac{s_r}{\sqrt{s_R^2 - s_r^2}} = \frac{g}{\sqrt{1 - g^2}}$$
 et
$$\frac{s_r}{s_R}$$

Après avoir évalué un essai interlaboratoire, les valeurs estimées $\mathrm{s_r}^2$ et $\mathrm{s_R}^2$ à partir desquelles on peut calculer y selon (7a) sont connues. Dans la planification d'un essai interlaboratoire, il faut faire des suppositions quant à y de manière à pouvoir décider du nombre de laboratoires (voir le paragraphe 5.1).

Après avoir calculé le degré de liberté v3, on obtient l'intervalle de confiance pour le seuil de reproductibilité R de la même manière que pour le seuil de répétabilité r, selon le paragraphe 4.1. Les expressions suivantes sont valides pour l'intervalle de confiance du quotient R'/R:

(8)
$$A_{R}, 1 < R'/R < A_{R}, 2$$

dans laquelle (8a)
$$A_{R},1 = \sqrt{v_3/\chi^2 (v_3,P)}$$

et (8b)
$$A_{R,2} = \sqrt{v_3/\chi^2 (v_3, P)}$$

Note: En règle générale, le degré de liberté v_3 dans l'équation 4 n'est pas un nombre entier. À la lecture des fractiles χ^2 , χ^2 (v_3 ,P) sur un tableau χ^2 , il est nécessaire soit d'interpoler soit de prendre le nombre inférieur le plus proche. On peut aussi introduire dans la formule d'approximation donnée à l'Annexe B pour les fractiles χ^2 la valeurfractionnaire de v_3 .

En choisissant $Q = 1 - (\alpha/2) = 0.95$ et $P = \alpha/2 = 0.05$ comme probabilités, on obtient un intervalle de confiance dont la probabilité d'erreur est de 10%, c.-à-d. qu'il existe une probabilité de 10% que le quotient R'/R recherché ne soit pas compris dans l'intervalle de confiance.

La formule d'approximation de l'équation 8 a servi, avec l'aide de la formule d'approximation donnée à l'Annexe B pour la distribution χ^2 , au calcul des seuils de confiance $A_{R,1}$ et $A_{R,2}$ donnés au Tableau 2 pour n=2, 5 et 15 résultats par laboratoire, p=8 à 60 laboratoires et $\gamma=0.05,0.33,0.67$ et 1.00 et en Figure 2 pour $n \ge 2$ (voir page 14).

(standards.iteh.ai)

ISO/TR 11753:1992 https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/c37f3785-1658-443f-9dbb-c1622e556997/iso-tr-11753-1992

Tableau 2 : Intervalles de confiance $A_{R,1}$ et $A_{R,2}$ pour R^\prime/R

p	γ	g	A _{R,1}	A _{R,2}	A _{R,1}	A _{R,2}	A _{R,1}	A _{R,2}
8 10	0.05 0.05	0.05 0.05	0.71 0.73	=2 1.80 1.64	0.71 0.73	1.79 1.64	0.71 0.73	=15 1.79 1.64
12 14	0.05 0.05	0.05 0.05	0.75 0.76	1.55 1.48	0.75 0.76	1.55 1.48	$\begin{array}{c} 0.75 \\ 0.76 \end{array}$	1.55 1.48
16 18	0.05	0.05	0.77 0.79	1.44	0.77	1.44	0.78	1.44
20	0.05	0.05	0.79	1.37	0.79 0.79	1.40 1.37	0.79 0.79	1.37
25 30	0.05 0.05	0.05 0.05	0.81 0.83	1.32 1.28	0.81 0.83	1.32 1.28	0.81 0.83	1.32 1.28
35 40	0.05 0.05	0.05 0.05	0.84 0.85	1.25 1.23	0.84	1.25	0.84	1.25
50	0.05	0.05	0.86	1.20	0.85 0.86	1.23 1.20	0.85 0.86	1.23 1.20
60	0.05	0.05	0.87	1.18	0.87	1.18	0.87	1.18
8 10	0.33 0.33	0.31 0.31	0.71 0.74	1.73 1.60	0.72 0.74	1.69 1.57	0.72 0.75	1.68 1.55
12	0.33	0.31	0.76	1.51	0.76	1.49	0.76	1.48
14 16	0.33 0.33	0.31 0.31	0.77 0.78	1.45 1.41	0.78 0.79	1.43 1.39	0.78 0.79	1.42 1.38
18	0.33	0.31	0.79	1.37	0.80	1.36	0.80	1.35
20 25	0.33 0.33	0.31 0.31	0.80eh	$S_{1.30}^{1735}N$	$D_{0.82}^{0.81}D$	P1233V	$11_{0.83}^{0.81}$	1.33 1.28
30	0.33	0.31	0.83	1.26	199484 it	1.25	0.84	1.25
35 40	0.33 0.33	0.31 0.31	0.84 0.85 -	1.24 1.22	0.85 0.86	1.23 1.21	0.85 0.86	1.22 1.21
50	0.33	0.31	0.87	1.19 IS	O/TB 11753:19	$\frac{92}{1.18}$	0.87	1.18
60	0.33	0.31	https://ganda	rds.itgh.ay/eatalo c1622e55	og/st ondara s/sist/ 56997/iso-tr-11	/c37 f 37 f6 -165 753-1992	8-4431-88bb-	1.16
8	0.67	0.56	0.73	1.62	0.76	_ 1.51	0.77	1.47
10 12	0.67 0.67	0.56 0.56	0.76 0.77	1.51 1.44	0.78 0.79	1.43 1.37	0.79 0.80	1.39 1.34
14	0.67	0.56	0.79	1.39	0.81	1.33	0.82	1.30
16 18	0.67 0.67	0.56 0.56	0.80 0.81	1.35 1.32	0.82 0.83	1.30 1.28	0.83 0.83	1.28 1.26
20	0.67	0.56	0.82	1.30	0.83	1.26	0.84	1.24
25 30	0.67 0.67	0.56 0.56	0.83 0.85	1.26 1.23	0.85 0.86	1.22 1.20	0.86 0.87	1.21 1.18
35	0.67	0.56	0.86	1.21	0.87	1.18	0.88	1.17
40 50	0.67 0.67	0.56 0.56	0.86 0.88	1.19 1.17	0.88 0.89	1.17 1.15	0.88 0.89	1.16 1.14
60	0.67	0.56	0.89	1.15	0.90	1.13	0.90	1.12
8	1.00	0.71	0.75	1.54	0.79	1.39	0.81	1.32
10 12	1.00 1.00	0.71 0.71	0.77 0.79	1.45 1.39	0.81 0.82	1.33 1.29	0.83 0.84	1.27 1.24
14	1.00	0.71	0.80	1.35	0.83	1.26	0.85	1.22
16 18	1.00 1.00	0.71 0.71	0.81 0.82	1.32	0.84 0.85	1.24 1.22	0.86 0.87	1.20 1.18
20	1.00	0.71	0.83	1.29 1.27	0.86	1.20	0.87	1.17
25 20	1.00	0.71	0.84	1.23	0.87	1.18	0.89	1.15
30 35	1.00 1.00	$0.71 \\ 0.71$	0.86 0.87	1.21 1.19	0.88 0.89	1.16 1.15	0.90 0.90	1.14 1.12
40	1.00	0.71	0.87	1.17	0.90	1.13	0.91	1.11
50 60	1.00 1.00	$0.71 \\ 0.71$	0.89 0.89	1.15 1.14	0.91 0.91	1.12 1.11	0.92 0.92	1.10 1.09