NORME INTERNATIONALE

ISO 4664-1

Troisième édition 2022-07

Caoutchouc vulcanisé ou thermoplastique — Détermination des propriétés dynamiques —

Partie 1: Lignes directrices

Rubber, vulcanized or thermoplastic — Determination of dynamic properties —

Part 1: General guidance

<u>ISO 4664-1:2022</u> https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/8c401ded-8dc1-4f3b-a548 70094535dcca/iso-4664-1-2022



iTeh STANDARD PREVIEW (standards.iteh.ai)

ISO 4664-1:2022 https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/8c401ded-8dc1-4f3b-a548-70094535dcca/iso-4664-1-2022



DOCUMENT PROTÉGÉ PAR COPYRIGHT

© ISO 2022

Tous droits réservés. Sauf prescription différente ou nécessité dans le contexte de sa mise en œuvre, 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, ou la diffusion sur l'internet ou sur un intranet, sans autorisation écrite préalable. Une autorisation peut être demandée à l'ISO à l'adresse ci-après ou au comité membre de l'ISO dans le pays du demandeur.

ISO copyright office Case postale 401 • Ch. de Blandonnet 8 CH-1214 Vernier, Genève Tél.: +41 22 749 01 11 E-mail: copyright@iso.org

Web: www.iso.org

Publié en Suisse

So	Sommaire Page						
Ava	nt-propo	S					
1	Doma	ine d'application	1				
2	Référ	ences normatives	1				
3	Termes et définitions						
0	3.1	Termes s'appliquant à toute déformation périodique					
	3.2	Termes s'appliquant à un mouvement sinusoïdal	3				
	3.3	Autres termes s'appliquant à un mouvement périodique	6				
4	Symb	oles	6				
5	Généralités						
	5.1	Viscoélasticité					
	5.2	Utilisation des données des essais dynamiques					
	5.3	Classification des essais dynamiques					
		5.3.2 Classification par type de vibration					
		5.3.3 Classification par mode de déformation					
	5.4	Facteurs affectant le choix d'une machine					
6	Princi	ipe de mouvement dynamique pour chaque méthode de vibration	13				
	6.1	Méthode à vibrations forcées en dehors de la résonance					
		6.1.1 Mouvement dynamique en réponse linéaire	13				
		6.1.2 Mouvement dynamique avec réponse non linéaire	15				
	6.2	6.1.3 Méthode à vibrations libres Vibrations forcées à la résonnance					
7	7.1 htt	Interdépendance de la fréquence et de la température (superposition temps température)	- 18				
_		Amplitude de déformation					
8	Condi 8.1	tionnement					
	8.2	Entreposage					
	8.3	Conditionnement mécanique					
9	Mátha	ode à vibrations forcées en dehors de la résonnance					
9	9.1	Appareillage					
	9.2	Éprouvettes					
		9.2.1 Préparation de l'éprouvette	22				
		9.2.2 Formes et dimensions de l'éprouvette					
	9.3	9.2.3 Nombre d'éprouvettes					
	9.3	Conditions d'essai 9.3.1 Déformation					
		9.3.2 Fréquence et température					
	9.4	Mode opératoire d'essai					
	9.5	Expression des résultats					
		9.5.1 Paramètres requis					
		9.5.2 Méthode de la forme d'onde					
		9.5.3 Méthode de la boucle d'hystérésis9.5.4 Relations contrainte-déformation et facteurs de forme					
10	γ.π.ζ1 .						
10	Metho 10.1	ode à vibrations forcées à la résonnance					
	10.1	Expression des résultats					
11		ode à vibrations libres					
11	11.1	Généralités					

11.2	Dimensions de l'éprouvette	31					
	Conditions d'essai	31					
Annexe A (informative) Détermination du degré de non linéarité (exemple de calcul)32							
Annexe B (informative) Mode opératoire pour superposition temps-température (exemple de calcul)							
		3 /					
Bibliographi	e	39					

iTeh STANDARD PREVIEW (standards.iteh.ai)

ISO 4664-1:2022 https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/8c401ded-8dc1-4f3b-a548-70094535dcca/iso-4664-1-2022

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 (IEC) en ce qui concerne la normalisation électrotechnique.

Les procédures utilisées pour élaborer le présent document et celles destinées à sa mise à jour sont décrites dans les Directives ISO/IEC, Partie 1. Il convient, en particulier, de prendre note des différents critères d'approbation requis pour les différents types de documents ISO. Le présent document a été rédigé conformément aux règles de rédaction données dans les Directives ISO/IEC, Partie 2 (voir www.iso.org/directives).

L'attention est attirée sur le fait que certains des éléments du présent document peuvent faire l'objet de droits de propriété intellectuelle ou de droits analogues. L'ISO ne saurait être tenue pour responsable de ne pas avoir identifié de tels droits de propriété et averti de leur existence. Les détails concernant les références aux droits de propriété intellectuelle ou autres droits analogues identifiés lors de l'élaboration du document sont indiqués dans l'Introduction et/ou dans la liste des déclarations de brevets reçues par l'ISO (voir www.iso.org/brevets).

Les appellations commerciales éventuellement mentionnées dans le présent document sont données pour information, par souci de commodité, à l'intention des utilisateurs et ne sauraient constituer un engagement.

Pour une explication de la nature volontaire des normes, la signification des termes et expressions spécifiques de l'ISO liés à l'évaluation de la conformité, ou pour toute information au sujet de l'adhésion de l'ISO aux principes de l'Organisation mondiale du commerce (OMC) concernant les obstacles techniques au commerce (OTC), voir www.iso.org/avant-propos.

Le présent document a été élaboré par le comité technique ISO/TC 45, Élastomères et produits à base d'élastomères, sous-comité SC 2 Essais et analyses.

Cette troisième édition annule et remplace la deuxième édition (ISO 4664-1:2011), qui a fait l'objet d'une révision technique.

Les principales modifications sont les suivantes:

- d'autres types de mode de déformation ont été inclus dans le <u>Tableau 2</u>;
- des descriptions de comportement non linéaire ont été ajoutées au <u>6.1.2</u>;
- des explications relatives à la méthode de type vibration forcée à la résonance ont été ajoutées au 6.2;
- d'autres formes et dimensions d'éprouvettes ont été ajoutées dans le <u>Tableau 4</u> (l'ancien <u>Tableau 3</u>);
- les conditions d'essai (température, fréquence, déformation, etc.) ont été détaillées dans le <u>Tableau 5</u>
 (l'ancien <u>Tableau 4</u>);
- la méthode de détermination des paramètres viscoélastiques nécessaires a été clarifiée au 9.5;
- les méthodes d'essai de type vibrations libres et vibrations forcées à la résonance ont été détaillées dans les Articles 10 et 11.

Une liste de toutes les parties de la série ISO 4664 se trouve sur le site web de l'ISO.

Il convient que l'utilisateur adresse tout retour d'information ou toute question concernant le présent document à l'organisme national de normalisation de son pays. Une liste exhaustive desdits organismes se trouve à l'adresse www.iso.org/fr/members.html.

iTeh STANDARD PREVIEW (standards.iteh.ai)

ISO 4664-1:2022 https://standards.iteh.ai/catalog/standards/sist/8c401ded-8dc1-4f3b-a548-70094535dcca/iso-4664-1-2022

Caoutchouc vulcanisé ou thermoplastique — Détermination des propriétés dynamiques —

Partie 1:

Lignes directrices

1 Domaine d'application

Le présent document donne des lignes directrices relatives à la détermination des propriétés dynamiques des caoutchoucs vulcanisés et thermoplastiques. Il couvre à la fois les méthodes à vibrations libres et à vibrations forcées, qu'elles soient appliquées à des matériaux ou à des produits. Il ne couvre pas les essais de résilience au rebondissement ni les essais cycliques dont l'objectif principal est l'étude de la fatigue du caoutchouc.

2 Références normatives

Les documents suivants sont cités dans le texte de sorte qu'ils constituent, pour tout ou partie de leur contenu, des exigences du présent document. Pour les références datées, seule l'édition citée s'applique. Pour les références non datées, la dernière édition du document de référence s'applique (y compris les éventuels amendements).

ISO 23529, Caoutchouc — Procédures générales pour la préparation et le conditionnement des éprouvettes pour les méthodes d'essais physiques

3 Termes et définitions 70094535dcca/iso-4664-1-2022

Pour les besoins du présent document, les termes et définitions suivants s'appliquent.

L'ISO et l'IEC tiennent à jour des bases de données terminologiques destinées à être utilisées en normalisation, consultables aux adresses suivantes:

- ISO Online browsing platform: disponible à l'adresse https://www.iso.org/obp
- IEC Electropedia: disponible à l'adresse https://www.electropedia.org/

3.1 Termes s'appliquant à toute déformation périodique

3.1.1

boucle d'hystérésis

courbe fermée représentant les états successifs de contrainte-déformation d'un matériau au cours d'une déformation cyclique

3.1.2

perte d'énergie

énergie par unité de volume perdue au cours de chaque cycle de déformation, c'est-à-dire la superficie de la boucle d'hystérésis

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en J/m³.

3.1.3

perte de puissance

perte d'énergie (3.1.2) par unité de temps, par unité de volume, qui est transformée en chaleur à travers l'hystérésis, exprimée comme le produit de la perte d'énergie par la fréquence

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en W/m³.

3.1.4

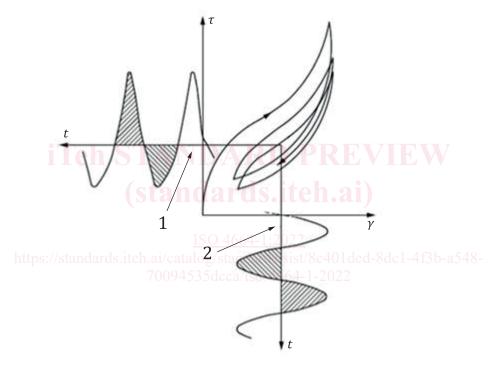
contrainte moyenne

valeur moyenne de la contrainte au cours d'une boucle unique d'hystérésis complète (3.1.1)

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en Pa.

Note 2 à l'article: Il s'agit de la contrainte statique appliquée avant le début du mouvement dynamique.

Note 3 à l'article: Voir Figure 1.



Légende

1 contrainte moyenne

2 déformation moyenne

au contrainte

γ déformation

temps

NOTE 1 La figure présente des boucles initiales ouvertes, ainsi que la déformation et la contrainte moyennes à l'équilibre sous forme des moyennes au cours du temps de la déformation et de la contrainte instantanées.

NOTE 2 Une réponse sinusoïdale à un mouvement sinusoïdal implique des boucles d'hystérésis qui peuvent être considérées comme elliptiques.

NOTE 3 Dans le cas de grandes déformations sinusoïdales, la boucle d'hystérésis s'écarte de la forme elliptique car pour les caoutchoucs, la relation contrainte-déformation n'est pas linéaire et la réponse n'est, par conséquent, pas sinusoïdale.

NOTE 4 Le terme «incrémental» peut être utilisé pour désigner une réponse dynamique à une déformation sinusoïdale autour de différents niveaux de contrainte moyenne ou de déformation moyenne (par exemple une constante de ressort incrémentale, un module de cisaillement élastique incrémental).

Figure 1 — Boucle d'hystérésis très déformée obtenue sous l'effet d'une sollicitation sinusoïdale entretenue

3.1.5

déformation moyenne

valeur moyenne de la déformation au cours d'une boucle unique d'hystérésis complète (3.1.1)

Note 1 à l'article: Il s'agit de la déformation statique appliquée avant le début du mouvement dynamique.

Note 2 à l'article: Voir Figure 1.

3.1.6

amplitude maximale de la charge

 F_0

charge maximale appliquée, mesurée à partir de la valeur moyenne de la charge pendant une seule onde sinusoïdale

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en N.

3.1.7

amplitude maximale de la contrainte

 τ_0

rapport entre la force maximale appliquée, mesurée à partir de la force moyenne, et la superficie de la section initiale de l'éprouvette (de zéro à la valeur maximale, d'un côté seulement)

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en Pa.

3.1.8

amplitude maximale de la déflexion

 x_0

valeur maximale de la déflexion, mesurée à partir de la valeur moyenne de la déflexion pendant une seule onde sinusoïdale

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en m.

319

amplitude maximale de la déformation

 γ_0

valeur maximale de la déformation, mesurée à partir de la *déformation moyenne* (3.1.5) (de zéro à la valeur maximale, d'un côté seulement)

3.1.10

effet Payne

phénomène dans lequel le module dynamique diminue lorsque la déformation augmente, dans les essais dynamiques d'un mélange de caoutchouc chargé

3.2 Termes s'appliquant à un mouvement sinusoïdal

3.2.1

raideur

K

composante de la charge appliquée, qui est en phase avec la déflexion, divisé par la déflexion

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en N/m.

3.2.2

module de cisaillement élastique

G'

composante de la contrainte de cisaillement appliquée, qui est en phase avec la déformation de cisaillement, divisée par la déformation

$$G' = |G^*| \cos \delta$$

Note 1 à l'article: Il est exprimé en Pa.

3.2.3

module de cisaillement visqueux

G'

composante de la contrainte de cisaillement appliquée, qui est en quadrature avec la déformation de cisaillement, divisée par la déformation

$$G'' = |G^*| \sin \delta$$

Note 1 à l'article: Il est exprimé en Pa.

3.2.4

module de cisaillement complexe

 G^{3}

rapport entre la contrainte de cisaillement et la déformation de cisaillement dans lequel chaque membre est un vecteur qui peut être représenté par un nombre complexe

$$G^* = G' + iG''$$

Note 1 à l'article: Il est exprimé en Pa.

3.2.5

norme du module de cisaillement complexe

 $|G^*|$

valeur absolue du module de cisaillement complexe (3.2.4)

$$\left|G^*\right| = \sqrt{G'^2 + G''^2}$$

SO 4664-1:2022

Note 1 à l'article: Il est exprimé en Pa. itch.ai/catalog/standards/sist/8c401ded-8dc1-4f3b-a548

3.2.6

module de Young élastique module élastique

E'

composante de la contrainte normale appliquée, qui est en phase avec la déformation normale, divisée par la déformation

$$E' = |E''| \cos \delta$$

Note 1 à l'article: Il est exprimé en Pa.

3.2.7

module visqueux

module de Young visqueux

F''

composante de la contrainte normale appliquée, qui est en quadrature avec la déformation normale, divisée par la déformation

$$E'' = |E''| \sin \delta$$

Note 1 à l'article: Il est exprimé en Pa.

3.2.8

module de Young complexe

 E^*

rapport entre la contrainte normale et la déformation normale, dans lequel chaque membre est un vecteur qui peut être représenté par un nombre complexe

$$E^* = E' + iE''$$

Note 1 à l'article: Il est exprimé en Pa.

3.2.9

norme du module de Young complexe

valeur absolue du module de Young complexe (3.2.8)

$$\left|E^*\right| = \sqrt{E'^2 + E''^2}$$

3.2.10

raideur dynamique élastique

K'

composante de la charge appliquée, qui est en phase avec la déflexion, divisée par la déflexion

$$K' = |K^*| \cos \delta$$

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en N/m.

3.2.11

raideur dynamique visqueuse

K''

composante de la charge appliquée, qui est en quadrature avec la déflexion, divisée par la déflexion

$$K'' = |K^*| \sin \delta$$
 70094535dcca/iso-4664-1-2

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en N/m.

3.2.12

raideur dynamique complexe

 K^*

rapport entre la charge et la déflexion, dans lequel chaque membre est un vecteur qui peut être représenté par un nombre complexe

$$K^* = K' + iK''$$

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en N/m.

3.2.13

norme de la raideur dynamique complexe

|*K**

valeur absolue de la raideur dynamique complexe (3.2.12)

$$\left|K^*\right| = \sqrt{K'^2 + K''^2}$$

Note 1 à l'article: Elle est exprimée en N/m.

3.2.14

tangente de l'angle de perte

tanδ

rapport entre le module visqueux et le module élastique

Note 1 à l'article: Dans le cas de contraintes de cisaillement, $\tan\delta = \frac{G''}{G'}$ dans le cas de contraintes normales

$$\tan \delta = \frac{E''}{E'}$$

3.2.15

facteur de perte

 $L_{\rm f}$

rapport entre la composante visqueuse (3.2.11) et la composante élastique de la raideur dynamique complexe (3.2.10)

$$L_{\rm f} = \frac{K''}{K'}$$

3.2.16

angle de perte

δ

angle de phase entre la contrainte et la déformation

Note 1 à l'article: Il est exprimé en rad.

3.3 Autres termes s'appliquant à un mouvement périodique

3.3.1

décrément logarithmique

Λ

<u>180 4664-1:2022</u>

logarithme naturel (népérien) du rapport entre des amplitudes successives de même signe d'une oscillation amortie

3.3.2

transmissibilité

 V_{τ}

rapport entre la force transmise et la force appliquée

4 Symboles

Pour les besoins du présent document, les symboles suivants s'appliquent.

A (m²) superficie de la section transversale de l'éprouvette

a et *b* (m) largeur ou longueur du côté de l'éprouvette

 a_T facteur de glissement de Williams, Landel, Ferry (WLF)

 b_T facteur de glissement vertical

α (rad) angle de torsion

*C*_p capacité thermique

γ déformation

 γ_0 amplitude maximale de déformation

γ*		déformation complexe
d	(m)	diamètre d'une éprouvette circulaire
δ	(rad)	angle de perte ou différence de phase
E	(Pa)	module de Young
$E_{\rm c}$	(Pa)	module de Young apparent
E'	(Pa)	module de Young élastique
E''	(Pa)	module de Young visqueux (module de Young visqueux)
E*	(Pa)	module de Young complexe
$ E^* $	(Pa)	norme du module de Young complexe
F	(N)	charge
F_0	(N)	amplitude maximale de la charge
f	(Hz)	fréquence
G	(Pa)	module de cisaillement
G'	(Pa)	module de cisaillement élastique
G''	(Pa)	module de cisaillement visqueux
G^*	(Pa)	module de cisaillement complexe
$ G^* $	(Pa)	norme du module de cisaillement complexe
h	(m)	épaisseur de l'éprouvette ca/iso-4664-1-2022
K	(N/m)	raideur
K'	(N/m)	raideur dynamique élastique
$K^{\prime\prime}$	(N/m)	raideur dynamique visqueuse
<i>K</i> *	(N/m)	raideur dynamique complexe
<i>K</i> *	(N/m)	norme de la raideur dynamique complexe
k		facteur numérique pour la correction du facteur de forme
$k_{\rm l}$		facteur de forme en torsion
$L_{ m f}$		facteur de perte
1	(m)	longueur de l'éprouvette ou distance entre les supports de l'éprouvette
λ		élongation
Λ		décrément logarithmique
M'	(Pa)	module élastique (composante réelle)
M''	(Pa)	module visqueux (composante imaginaire)