La viscosité des silicates vitreux et fondus



# La viscosité des silicates vitreux et fondus

Daniel R. Neuville

Géomatériaux, CNRS institut de physique du globe de Paris neuville@ipgp.fr



## Des fours identiques





#### Les mêmes outils

















Une grande gamme de variation en fonction de X, T





# Grand nombre -> difficile à mesurer





### Mesure de la viscosité d'un verre et d'un liquide?





### Mesure aux fortes viscosités – basse température



### Flexion de tige de verre

Hagy, 1963 Fontana et Plummet, 1966, Napolitano et al., 1964

### Machine de torsion

Mesure de cisaillement, obtention des modules de cisaillement, jusqu'à 1000°C, avec des fréquences entre 1 mHz et 10Hz. Dispositif de S. Webb : Gottingen

### Dispositif de pénétration

Saucier, 1952, ENS Paris Y. Gueguen, Rennes Dingwell, Munich

### Étirement de fibre

Poole, 1948 Napolitano et al., 1964 Dingwell à Bayreuth jusqu'en 1998

### Ecrasement,

Sabatier, 1959 Fontana, 1969 marche bien, faible gradient thermique <1°C Mais charge de 12kg







Fig. 1. Cutaway drawing of beam-bending apparatus showing (A) alumina support stand, (B) specimen beam, (C) thermocouple, (D) flame-bent sapphire loading rod, (E) linear variable differential transformer, (F) clamping arrangement for transformer, (G) weight, (H) small laboratory jack.

### Flexion de tige de verre

Hagy, 1963 Fontana et Plummet, 1966, Napolitano et al., 1964





# Étirement de fibre

Poole, 1948 **Napolitano et al., 1964** Dingwell à Bayreuth jusqu'en 1998

problème de contrôle du gradient thermique



FIGURE 3. Low-temperature viscosity furnace.







### Machine de torsion

Mesure de cisaillement, obtention des modules de cisaillement, jusqu'à 1000°C, avec des fréquences entre 1 mHz et 10Hz. Dispositif de S. Webb : Gottingen







FIG. 11-1. — Principe du pénétromètre. A bras mobile portant le contrepoids P et le miroir M. B berceau de silice vitreuse, dans lequel coulisse la tige T en silice également; la tige de corindou D est supportée par un patin F en silice. En El'échantillon à étudier. C cylindre enregistreur.

### Dispositif de pénétration

Saucier, 1952, ENS Paris Y. Gueguen, Rennes Dingwell, Munich







FIG. 1. - Dispositif expérimental.

B : bloc d'alumine frittée ; C : couteau ; C<sub>0</sub> : comparateur pouvant être remplacé par une jauge extensométrique J ; F : four ; L : bras de levier ; P<sub>1</sub>, P<sub>2</sub> ; rondelles de platine ; T : tige en alumine frittée.

### Ecrasement,

Sabatier, 1959 Fontana, 1969 marche bien, faible gradient thermique <1°C Mais charge de 12kg











Machine d'écrasement JP Caron, 1968



Fig. 1.- Schéma du dispositif de mesure des viscosités par écrasement. L'échantillon d'obsidienne, figuré en noir est placé dans un four à régulation (pointillés), et comprimé par une tige T qui transmet les forces exercées par des poids variés suspendus à l'extrémité d'un fléau horizontal mobile autour d'un couteau C1. En position de repos, la tige T est suspendue par le couteau C2, en position de travail, elle est articulée au niveau de C3. Il est une manette de blocage, L un dispositif de lecture des déformations (comparateur ou jauges extensométriques).







### Mesure aux faibles viscosités – haute température



Viscosimètre par capillarité, Bloom, Harrap et Heymann, 1956 Jusqu'à 700°C Tube en verre **Capillaire horizontal,** Speels, 1946, tube de quartz jusqu'à 1100°C **Oscillation viscometer,** Towers and Kay, 1950 Barfield and Kitchener, 1947



# ECCEP

# Mesure aux faibles viscosités







#### Non-Newtonian behavior, relaxation problem?











### Lead silicate glass







### Mesure sur NBS710





Quels paramètres contrôlent la viscosité ?





### Effet de la pression



Chr

### Mont Garet, Vanuatu archipel, Métrich et al., 2016, JVGR

- Analyze of residual melts
- Proportion of bubbles
- Proportion of crystals

### **Volatiles quantification, H<sub>2</sub>O, CO<sub>2</sub>...** Le Losq et al., Amer Min, 2012 Amalberti et al., 2011

$$Log\eta_{lava} = log\eta_{melt} + X_{volatile} + Y_{crystal} + Z_{bubble}$$

 $\eta_{\rm r}(T) = \eta(\Phi, T) / \eta(0, T)$ 

$$\log \eta_{H20} = A + \left( B^{anh} + K_1 \times C_{H_20} + K_2 \times C_{H_20}^2 \right)$$
  

$$\div \left( T - \left( T_1^{anh} + K_3 \times C_{H_20} + K_4 \times C_{H_20}^2 \right) \right)$$
 Whittington et al., (2001)

 $\eta = \eta_0 (1 - \Phi/\Phi_m)^{-n}$  Roscoe, 1952

Lejeune et al.,, 1999









### Effet des bulles







### Effet des cristaux



0.6



# Quelle équation choisir?



Modèle d'Arrhénius

$$\log \eta = \mathbf{A} + \mathbf{B/T} \tag{1}$$

Mais, cette loi ne fonctionne que pour quelques systèmes silicatés, SiO<sub>2</sub>, NaAlSi<sub>3</sub>O<sub>8</sub> (NA75.12)...





# Quelle équation choisir?



Modèle d'Arrhénius

# $\log \eta = \mathbf{A} + \mathbf{B}/\mathbf{T}$ (1)

Mais... cette loi ne fonctionne que pour quelques systèmes silicatés, SiO<sub>2</sub>, NaAlSi<sub>3</sub>O<sub>8</sub> (NA75.12)...

Dans le cas d'un silicate de sodium, **NS3**, l'énergie d'activation est de 2000kJ/mol à 1000K et de 300kJ/mol à 1800K, donc l'équation (1) ne peut pas reproduire correctement des changements continus lorsque la température varie.



# Quelle équation choisir?



Modèle d'Arrhénius

# $\log \eta = A + B/T$ (1)

Mais... cette loi ne fonctionne que pour quelques systèmes silicatés, SiO<sub>2</sub>, NaAlSi<sub>3</sub>O<sub>8</sub> (NA75.12)...

Dans le cas d'un silicate de sodium, **NS3**, l'énergie d'activation est de 2000kJ/mol à 1000K et de 300kJ/mol à 1800K, donc l'équation (1) ne peut pas reproduire correctement des changements continus lorsque la température varie.

# Modèle Tamman-Vogel-Fulcher, TVF

Travaux de Vogel (1921), Fulcher (1925) et Tamman et Hesse (1926), propose  $Log \eta = A + B/(T-T1)$  (2)

**A, B, T1** sont des paramètres ajustables empiriques qui permettent de reproduire les données.

A sans signification B peut correspondre à une énergie d'activation





Par un modèle de mécanique statistique, Adam et Gibbs ont calculé la probabilité de transition moyenne. Elle est de la forme  $W(T) = A \exp(-z^* \Delta \mu/kT)$ , où A est un facteur de fréquence, k la constante de Boltzmann et  $\Delta \mu$  le potentiel chimique. La zone critique  $z^*$ , peut être reliée à l'entropie de configuration par la relation  $z^* = Sc^*/Sconf$ , et  $Sc^*$  l'entropie de configuration critique qui est toujours supérieure à kLn2. On arrive ainsi à :

 $W(T) = A \exp(-\Delta\mu Sc^*/TkSconf).$ 

Si on pose Be =  $-\Delta \mu kSc^*$ , ce qui correspond à un terme d'énergie d'activation, on peut écrire :

W(T) = A exp(-Be/TSconf).

En faisant intervenir les temps de relaxation, sachant que la mobilité et donc la viscosité sont proportionnelles aux temps de relaxation, on obtient :

# $\eta$ = Ae exp Be/Tsconf.

On écrit plus souvent la relation sous sa forme logarithmique:

 $\log \eta = Ae + Be/TSconf(T)$ ,

où **Ae** et **Be** sont deux constantes. Cette formulation de la viscosité en fonction de la température et l'entropie de configuration a le mérite de bien rendre compte des variations de la viscosité en fonction de la température quelque soit le produit considéré.



# (Ca,Mg)SiO<sub>3</sub> : quelles équations choisir?





# (Ca,Mg)SiO<sub>3</sub> : quelles équations choisir?









La théorie du volume libre (Cohen and Grest, 1979)

$$\log\eta(T,x) = A_{FV}(x) + 2B_{FV}(x) / \left(T - T_{FV}(x) + \sqrt{\left(\left(T - T_{FV}(x)\right)^{2} + C_{FV}(x)T\right)}\right)$$

L'équation de Avramov and Milchev (1988)

$$log\eta(T,x) = A_{AM}(x) + (12 - A_{AM}(x))(T_g(x)/T)^{m(x)/(12 - A_{AM}(x))}$$

L'équation MYEGA (Mauro et al., 2009)

$$\log\eta(T,x) = A_e(x) + (12 - A_e(x))(T_g(x)/T)e^{(m(x)/(12 - A_e(x)) - 1)(\frac{T_g(x)}{T} - 1)}$$







# **Composition de NS4 : Na<sub>2</sub>Si<sub>4</sub>O<sub>9</sub>**

Ensemble de mesure : haute et basse température

L'ensemble des équations donne de bon résultats et reproduise bien les mesures







# **Composition de NS4 : Na<sub>2</sub>Si<sub>4</sub>O<sub>9</sub>**

Ensemble de mesure : haute et basse température

L'ensemble des équations donne de bon résultats et reproduise bien les mesures

Manque mesure aux très fortes viscosités : extrapolation à basse température : **difficile sauf AG** 







# **Composition de NS4 : Na<sub>2</sub>Si<sub>4</sub>O<sub>9</sub>**

Ensemble de mesure : haute et basse température

L'ensemble des équations donne de bon résultats et reproduise bien les mesures

Manque mesure aux très fortes viscosités : extrapolation à basse température : **difficile sauf AG** 

mesure uniquement à BT : difficile sauf AG et AM







# **Composition de NS4 : Na<sub>2</sub>Si<sub>4</sub>O<sub>9</sub>**

Ensemble de mesure : haute et basse température



L'ensemble des équations donne de bon résultats et reproduise bien les mesures

Manque mesure aux très fortes viscosités : extrapolation à basse température : **difficile sauf AG** 

mesure uniquement à BT : extrapolation difficile sauf AG et AM

mesure uniquement à HT : extrapolation très difficile sauf CG et AG si on a les Cp





Validité de la méthode











In Neuville D.R., Henderson G.S, Dingwell D. B. (2021) "Magmas, melts, liquids and glasses: Experimental insights " Review in Mineralogy and Geochemistry. in press

# 

























# NITE OF STATE







































Corrélation entre Tg et espèce Q<sup>n</sup> vue par spectrométrie Raman

 $Na_2O$  et CaO dépolymérise le réseau et diminue la viscosité des silicates fondus, alors que  $Al_2O_3$  augmente la viscosité des silicates vitreux jusqu'au tectosilicate (R=MO/Al\_2O\_3=1)



### Ca/Mg Mixing







### Ca/Mg Mixing







0.8

Τq

1

CaSiO<sub>3</sub>



### Ca/Mg Mixing











### *CaO-Na*<sub>2</sub>*O-SiO*<sub>2</sub> system







Neuville D.R., (2005) Structure, properties in (Sr, Na) silicate glasses and melts. Phys Chem Glasses, 46, 112-119 Neuville D.R. (2006) Viscosity, structure and mixing in (Ca, Na) silicate melts. Chem. Geol., 229, 28-42





### Allons plus loin....









Le Losq Ch., Neuville D.R. (2017) Molecular structure, configurational entropy and viscosity of silicate melts: link through the Adam and Gibbs theory of viscous flow. Journal of Non-Crystalline Solids. 463, 175-188.



# Mesure de viscosité : paramètre fondamental, mais difficile à mesurer Si bonne mesure => modélisation => lien avec structure





Le Losq C., Valentine A., Mysen B.O., Neuville D.R. (2021) Deep learning model to predict the structure and properties of aluminosilicate glasses and melts. GCA



- SiO<sub>2</sub> un super formateur de réseau, viscosité élévée, comportement arrhénien.
- Les alcalins et alcalinoterreux cassent le réseau silicaté, création d'oxygène non-pontant autour de Si et la viscosité diminue, ces familles d'éléments jouent avec Si le rôle de modificateur de réseau
- <sup>IV</sup>Al permet de changer le rôle des alcalins et alcalinoterreux, ils compensent le déficit de charge de <sup>IV</sup>Al<sup>3+</sup> et deviennent des compensateurs de charge, ce qui permet d'augmenter la viscosité.
- Les Ca/Mg, Na/K se mélange en suivant l'effet alcalin mixte, mais cet effet ne s'applique pas pour les mélanges alcalin/alcalinoterreux.

