

Besoins de chaleur pour le chauffage – Rectificatif C1 à la norme SIA 380/1:2016

SIA 380/1-C1:2018

Le présent rectificatif SIA 380/1-C1:2019 à la norme SIA 380/1:2016 a été approuvé par la Commission SIA pour les normes des installations et de l'énergie dans le bâtiment le 23 octobre 2018.

Il est valable à partir du 1er mars 2019.

Il est disponible sous www.sia.ch/rectificatif > SIA 380/1.

Rectificatif C1 à la norme SIA 380/1:2016 fr (1^{ère} édition 2016-12)

Page	Chiffre	Jusqu'à présent (Les fautes sont biffées et en gras)	Correction (Les corrections sont en gras et en italique)
4	Avant-Propos (ligne 12)	Le mode d'exploitation n'est par contre pas pris en considération pour le calcul du besoin de chaleur pour le chauffage et la comparaison avec la valeur limite $Q_{H,II}$ dans le cadre de la procédure de justification.	Le mode d'exploitation n'est par contre pas pris en considération pour le calcul du besoin de chaleur pour le chauffage et la comparaison avec la valeur limite $Q_{H,II}$ dans le cadre de la procédure de justification.
4	Avant-Propos (ligne 35)	Le calcul du taux d'utilisation des apports de chaleur a été adapté à SN-EN 43790 .	Le calcul du taux d'utilisation des apports de chaleur a été adapté à SN EN ISO 52016-1 .
6	0.2.2	SN-EN 13363-1 Dispositifs de protection solaire combinés à des vitrages – Calcul du facteur de transmission solaire et lumineuse – Partie 1: Méthode simplifiée SN-EN 13363-2 Dispositifs de protection solaire combinés à des vitrages – Calcul du facteur de transmission solaire et lumineuse – Partie 2: Méthode de calcul détaillée SN-EN ISO 13790:2008 Performance énergétique des bâtiments – Calcul des besoins d'énergie pour le chauffage et le refroidissement des locaux	SN EN ISO 52022-1 Performance énergétique des bâtiments - Propriétés thermiques, solaires et lumineuses des composants et éléments du bâtiment - Partie 1: Méthode de calcul simplifiée des caractéristiques solaires et lumineuses pour les dispositifs de protection solaire combinés à des vitrages (ISO 52022-1:2017) SN EN ISO 52022-3 Performance énergétique des bâtiments - Propriétés thermiques, solaires et lumineuses des composants et éléments du bâtiment - Partie 3: Méthode de calcul détaillée des caractéristiques solaires et en lumière du jour pour les dispositifs de protection solaire combinés à des vitrages (ISO 52022-3:2017) SN EN ISO 52016-1:2017 Performance énergétiques des bâtiments - Besoins d'énergie pour le chauffage et le refroidissement, les températures intérieures et les chaleurs sensible et latente - Partie 1: Méthodes de calcul (ISO 52016- 1:2017)
8	0.3.7	D'autres indications sur la précision de la méthode figurent dans SN-EN ISO 43790 .	D'autres indications sur la précision de la méthode figurent dans SNG CEN ISO/TR 52016-2¹ .

¹ SNG CEN ISO/TR 52016-2 Energy performance of buildings - Energy needs for heating and cooling, internal temperatures and sensible and latent heat loads — Part 2: Explanation and justification of ISO 52016-1 and ISO 52017-1

Page	Chiffre	Jusqu'à présent (Les fautes sont biffées et en gras)	Correction (Les corrections sont en gras et en italique)
10	Note en bas de page 1	Pour conversion: 1 kWh = 3,6 MJ. Pour ces grandeurs spécifiquement rapportées aux surfaces, on utilise le symbole Q, bien que SN EN ISO 13790 l'utilise pour des quantités de chaleur non rapportées aux surfaces.	Pour conversion: 1 kWh = 3,6 MJ. Pour ces grandeurs spécifiquement rapportées aux surfaces, on utilise le symbole Q, bien que SN EN ISO 52016-1 l'utilise pour des quantités de chaleur non rapportées aux surfaces.
20	2.2.1.4	taux de transmission d'énergie global est inférieur à 0,3 et pour les bâtiments avec une isolation intérieure.	taux de transmission d'énergie global est inférieur à 0,3.
21	2.2.2.3	La valeur limite pour les fenêtres doit être respectée indépendamment de leur inclinaison. La valeur U_w des fenêtres varie avec leur inclinaison. Les fenêtres inclinées présentent une valeur U_w plus élevée que les fenêtres verticales, puisque la valeur U_g dépend de l'inclinaison. Cette influence est décrite dans SN EN 673 et survient seulement lorsque la fenêtre inclinée est chauffée par le bas (convection plus élevée dans l'espace compris entre les vitres).	La valeur limite pour les fenêtres doit être respectée indépendamment de leur inclinaison. La valeur U_w des fenêtres varie avec leur inclinaison. Les fenêtres inclinées présentent une valeur U_w plus élevée que les fenêtres verticales, puisque la valeur U_g dépend de l'inclinaison. Cette influence est décrite dans SN EN 673 et survient seulement lorsque la fenêtre inclinée est chauffée par le bas (convection plus élevée dans l'espace compris entre les vitres). Les fenêtres des toits en pente peuvent être prises en compte avec la valeur pour la position verticale, pour autant que leur surface totale représente moins de 10% de la surface du toit.
25	2.3.11	Les valeurs cibles $Q_{H,ta}$ pour bâtiments à construire s'élèvent à 60 % des valeurs limites $Q_{H,li}$ pour bâtiments à construire. $Q_{H,ta} = \mathbf{0,6} \cdot Q_{H,li}$	Les valeurs cibles $Q_{H,ta}$ pour bâtiments à construire s'élèvent à 70 % des valeurs limites $Q_{H,li}$ pour bâtiments à construire. $Q_{H,ta} = \mathbf{0,7} \cdot Q_{H,li}$
27	3.1.1	Le calcul des besoins de chaleur pour le chauffage s'effectue d'après la méthode du bilan mensuel indiquée dans SN EN ISO 13790 .	Le calcul des besoins de chaleur pour le chauffage s'effectue d'après la méthode du bilan mensuel indiquée dans SN EN ISO 52016-1 .
27	3.1.3	Les chiffres 3.3, 3.4 et 3.5 comportent, en complément à celles de SN EN ISO 13790 , des indications supplémentaires valables pour la Suisse partout où la norme européenne renvoie aux valeurs fixées par les différentes normes nationales ou qu'elle laisse une certaine marge pour leur détermination.	Les chiffres 3.3, 3.4 et 3.5 comportent, en complément à celles de SN EN ISO 52016-1 , des indications supplémentaires valables pour la Suisse partout où la norme européenne renvoie aux valeurs fixées par les différentes normes nationales ou qu'elle laisse une certaine marge pour leur détermination.
28	3.2.6	SN EN ISO 13790 contient, à l'annexe E, des indications sur la méthode de calcul des déperditions de chaleur et des apports solaires d'éléments particuliers (serres, isolations transparentes, murs accumulateurs, parois extérieures ventilées).	SN EN ISO 52016-1 contient, à l'annexe E, des indications sur la méthode de calcul des déperditions de chaleur et des apports solaires d'éléments particuliers (serres, isolations transparentes, murs accumulateurs, parois extérieures ventilées).
29	3.5.1.2	Une réduction ou une interruption temporaire du chauffage (par ex. durant la nuit ou en fin de semaine) peut être prise en considération selon la méthode explicitée dans SN EN ISO 13790 , c'est-à-dire sous la forme du calcul d'une température intérieure moyenne dans le temps.	Une réduction ou une interruption temporaire du chauffage (par ex. durant la nuit ou en fin de semaine) peut être prise en considération selon la méthode A explicitée dans SN EN ISO 52016-1 , c'est-à-dire sous la forme du calcul d'une température intérieure moyenne dans le temps.

Page	Chiffre	Jusqu'à présent (Les fautes sont biffées et en gras)	Correction (Les corrections sont en gras et en italique)
34	3.5.2.1	Dans ce cas, et pour autant qu'elles soient disponibles, ce sont les données climatiques pour cette période qui doivent être appliquées (voir SN-EN ISO 13790).	Dans ce cas, et pour autant qu'elles soient disponibles, ce sont les données climatiques pour cette période qui doivent être appliquées.
34	3.5.2.3 $\rho_a \cdot c_a = \frac{1200 \text{ Ws}/(\text{m}^3 \cdot \text{K}) - [0,14 \text{ Ws}/(\text{m}^3 \cdot \text{K} \cdot \text{m}) \cdot h]}{3600 \text{ s/h}}$ $\rho_a \cdot c_a = \frac{1220 \text{ Ws}/(\text{m}^3 \cdot \text{K}) - [0,14 \text{ Ws}/(\text{m}^3 \cdot \text{K} \cdot \text{m}) \cdot h]}{3600 \text{ s/h}}$
37	3.5.4.7 $b = \frac{H_{ue}}{H_{iu} - H_{ue}}$ $b = \frac{H_{ue}}{H_{iu} + H_{ue}}$
37	3.5.4.7	SN-EN ISO 13790 comporte dans l'annexe E un calcul détaillé pour les jardins d'hiver et vérandas.	SN EN ISO 52016-1 comporte dans l'annexe E un calcul détaillé pour les jardins d'hiver et vérandas.
42	3.5.5.3.2	Dans le cas contraire, $q_{INF,x}$ peut être calculé selon SN-EN ISO 13790 .	Dans le cas contraire, $q_{INF,x}$ peut être calculé selon SN EN ISO 52016-1 .
42	3.5.5.3.2	$q_{th} = [(\max (q_{ANF}, q_{RJT}) * (1 - \eta_{Vc}) + q_{INF,x}) * \beta] + [q_{INF,0e} * (1 - \beta)]$	$q_{th} = [(\max (q_{ANF}, q_{RJT}) * (1 - \eta_V) + q_{INF,x}) * \beta] + [q_{INF,off} * (1 - \beta)]$
43	3.5.6.1	... où H est le coefficient de déperdition du bâtiment selon SN-EN ISO 13790 où H est le coefficient de transmission thermique du bâtiment selon SN EN ISO 52016-1 .
44	3.5.6.2 $\eta_g = a / (a+1)$ lorsque $\gamma \neq 1$ $\eta_g = a / (a+1)$ lorsque $\gamma = 1$