Le puits canadien/provençal

AeroDukto
2^{ème} génération

Bruno HERZOG

Le puits climatique

- BatirBio (2007)
- Création des produits

Nos compétences

Le puits canadien/provençal/climatique aéraulique (Historique)

Brevet déposé par Fischer et Stiehl en 1877

Bild 29:
Reproduktion des Entwurfs
eines Erdwärmetauschers
aus dem Jahr 1877

Le puits climatique

Ventilation simple flux et double flux

VMC Simple flux

Hiver

Eté

VMC double flux

(rendement max 75 à 90%)

Hiver

Eté

Hiver

Eté

Hiver

Eté

Le puits climatique hydraulique

Le puits climatique hydraulique Klimatero

Comparatif puits hydraulique et aéraulique (excavation)

$$\Delta T \text{ Max } 35^\circ - 18^\circ = 17^\circ$$

Puissance max disponible

$$P = \Delta T * \text{Débit max} * c_p \rho = 17 * 600 * 0,34 / 1000 = 3,3 \text{KW}$$

$$\text{Surface d'échange avec le sol} \Rightarrow 1,496 \text{ m}^3$$

Longueur équivalente avec un conduit DN32

$$\text{Coefficient entre eau/air} = 1,16 / 0,34 = 3,8$$

$$1,496 / (3,14 * (0,032/2)^2 / 3,8) = \mathbf{487 \text{ m}}$$

Vérification gain mesuré sur le terrain environ

$$7w/m = 7 * 487 = 3,4 \text{KW}$$

2* 35m de conduits espacés de 1m à 2m de profondeur

$$\text{Volume } 35\text{m} * 1,2 * 2 = \mathbf{84 \text{ m}^3}$$

Coût de
l'excavation X 6

500 m de conduits DN32 espacés de 50cm à 2m de profondeur

$$\text{Volume } 5\text{m} * 50 \text{ m} * 2 = \mathbf{500 \text{ m}^3}$$

Risques sanitaires d'un puits canadien aéraulique

- Une étude bactériologique détaillée a été réalisée par une équipe suisse – Barbara Flückiger, (Institut hygiène et Arbeitsphysiologie,ETH Zürich) – sur 12 installations pour déterminer la qualité de l'air à la sortie du puits canadien et de la bouche de soufflage des pièces de la maison.
- Les puits canadiens étudiés étaient très variés avec
 - un débit allant de 120 à 26 000 m³/h.
 - Les matériaux utilisés étaient du drain, des conduits en PVC , en ciment ou Polyéthylène.
 - La vitesse de l'air variait entre 0,2 et 3,5 m/s
 - La filtration à l'entrée du puits de G3 à F7

Bactéries Champignons
Sortie puits canadien

Bactéries Champignons
Air extérieure

Risques sanitaires d'un puits canadien aéraulique

- Des capteurs de mesures ont été placés:

A la prise d'air

A la sortie du PC avant la VMC

A la bouche de soufflage

Risques sanitaires

- Développement de champignons et bactéries en fonction de la saison

Conclusions et résultats

- Conclusions

- L'étude recommande:

- l'utilisation d'un conduit lisse à l'intérieur et non poreux
 - Une étanchéité parfaite à l'air et à l'eau
 - Un filtre grossier type G3 ou G4 à la prise d'air

- Résultats:

Citation: "In general, the concentrations of fungal spores and bacteria in the air of the underground pipes were lower than in the outdoor air."

- En général, la concentration de champignons et bactéries dans l'air à la sortie des puits canadiens était plus faible que ceux dans l'air extérieur.
 - Les produits AeroDukto ont été conçus pour répondre à ce cahier des charges .

Le puits canadien – Objectif pour la mise en œuvre

Atteindre à la sortie du PC une température la plus proche possible de la température du sol avec une consommation du ventilateur la plus basse possible et un investissement le plus faible possible.

Influence de la nature du sol

- Une teneur en eau augmente de façon significative les performances
- Le type de sol n'influe pas de manière importante la température de sortie

Influence de la longueur des conduits

- Pour une habitation résidentielle ($800\text{m}^3/\text{h}$) une longueur de 35m permet de récupérer entre 85 et 95% du rendement. (DN200)
- Une analyse plus détaillée est nécessaire pour des débits plus importants

Rendement thermique de l'ECS en fonction de la longueur et du diamètre (D) des tuyaux. Calcul en régime stationnaire.

Positionnement sur le terrain

Positionnement sur le terrain

Regard de visite et condensats

- Couvercle étanche à l'immersion
- Regard 100% étanche
- Fond de regard pour récupérer les condensats
- Visite annuelle
- Nettoyage tous les 5 ans (a l'eau) (en fonction de l'aspect visuel)

Photos du Net!

Puits climatique AeroDukto

Autres exemples tertiaires

Bâtiment Lufthansa Cologne

Hôtel 18 000m³/h (67)

Ministère de l'écologie Allemagne
(120 000 m³/h)

Gain: env 10 %

Bypass différentiel hiver

Gain: env 10 %

Bypass différentiel été

Le puits canadien aéraulique (simulation WKM)

Le puits canadien aéraulique (mesure 2/2019-11/2019)

Courbes de températures Alsace 2018

Courbe PC en Alsace Eté 2019 (Glycol et Aéraulique)

Courbe PC en Alsace hiver 2019 (Glycol et Aéraulique)

Régulation DeltaTero

Caractéristiques d'un puits canadien AeroDukto

- Conduits en PE-HD vierge (peau intérieure alimentaire) (pas de matières recyclées)
- Étanche à l'immersion IP68
- Test d'étanchéité 0,5 bar en pression et – 0,3 bar en dépression (NF EN 1277)
- Prise d'air avec filtre G3/G4 surdimensionnée (2 m/s max)
- Regard de visite étanche avec puisard pour la gestion des condensats.
- Gestion complète des condensats
- Matériaux recyclables à l'infini
- Sans dégagement de vapeurs nocives ou odeurs.
- Une paroi intérieure lisse.
- Haute résistance à l'écrasement (SN8)
- Mise en œuvre aisée

Nos projets en cours

Terres de Versailles (Hôtel 7000m²)

Collectif de 18 logements (94)

Périscolaire 1000m² (67)

Petit collectif (Strasbourg centre ville)

Cave viticole (68-21)

Serre maraîchère

Climatiser ou rafraîchir?

- Définition du Larousse

- Rafraîchir

Rendre frais ou plus frais quelque chose, l'amener à un degré de froid modéré

- Climatiser

Créer ou maintenir dans un local ou un véhicule un ensemble de conditions déterminées de température et d'humidité

Climatiser ou rafraîchir?

- **10 climatiseurs par seconde qui sont vendus dans le monde**
- Aux Etats-Unis, l'énergie dédiée aux climatiseurs équivaut à la consommation énergétique totale de l'Afrique
- 6% de la production d'électricité aux Etats-Unis est dédiée à la climatisation, et celle-ci représente 20% de la facture résidentielle.
- 35 milliards de litres de pétrole par an nécessaires uniquement pour la climatisation (habitat, Industries, voitures, Internet pour refroidir les nombreux serveurs, etc)
- **responsables d'une hausse de la température de 2°C** la nuit dans la ville de Phoenix (source : Yale Environnement)
- cela provoque une réaction en chaîne, plus de chaleur à l'extérieur induit plus de clim et donc plus de chaleur à l'extérieur etc...
- des climatiseurs pas entretenus développent des nids de bactéries et champignons que l'air soufflé projette dans la pièce.
- Internet pour refroidir les nombreux serveurs

Et pour le futur ?

Les différents scénarios du GIEC

RCP8.5 : scénario sans politique climatique

RCP6.0 : stabilisation après 2100

RCP4.5 : scénario COP21

RCP2.6 : scénario optimiste

Quelles températures quotidiennes l'été en Alsace à la fin du XXIe siècle ?

Les records observés
entre 1950 et 2005

Les records possibles
à partir de 2050

En scénario **RCP 8.5** (pessimiste), la hausse de la température moyenne annuelle dans nos régions sera d'un peu **plus de 4°C en 2100**.

Îlots de chaleur

Cette zone chaude est plus ou moins reliée [par la route du Rhin](#) et le nord de Neudorf qui créent « un corridor de chaleur » jusqu'au centre-ville selon Lucas Mertz, chargé d'études à l'Adeus

Simulation dynamique PC 2019

Simulation dynamique projection 2050

Bypass VMC double flux

Air extérieur

Air rejeté

Air extérieur

Double bypass

VMC double flux pour puits canadien AeroVarmo

1. Moteur courant continu à débit constant
2. Mesure du débit avec un anémomètre intégré au ventilateur
3. Double bypass
4. Echangeur contre courant haute performance
5. Mesure de la puissance consommée, température et hygrométrie du soufflage et de l'extraction
6. Isolation renforcée
7. Pilotée avec la régulation DeltaTero avec accès web
8. Pilotage manuel possible
9. Option recyclage de l'air neuf

Ventilation performante avec un puits canadien

Ventilation performante avec un puits canadien (option recyclage)

Solution AeroDukto pour maison Passive

Etude PHPP avec projections climat pessimistes en 2050

7 Pays:

8 Type de bâtiment:

9

10 Maître de l'ouvrage:

11 Adresse:

12 Code postal / localité:

13

14 Architecte:

15 Adresse:

16 Code postal / localité:

17

18 Bureau d'étude fluides / techniques spéciales:

19 Adresse:

20 Code postal / localité:

21

22 Année de construction:

23 Nombre de logements: Température intérieure: °C

24 Volume extérieur du bâtiment V_e: m³ Apports internes: W/m²

25 Nombre d'occupants:

Valeurs rapportées à la surface de référence énergétique

Surface de référence énergétique A _{FE}	Méthode utilisée: Méthode annuelle	Certification standard passif:	Critères respectés ?
<input type="text" value="297,0"/> m ²			
Besoin de chaleur de chauffage annuel:	0,896 kWh/(m²a)	15 kWh/(m²a)	oui
Résultat du test d'infiltrométrie:	0,6 h ⁻¹	0,6 h ⁻¹	oui
Besoin en énergie primaire (ECS, chauffage, refroidissement, électricité auxiliaire et domestique):	71 kWh/(m ² a)	120 kWh/(m ² a)	oui
Besoin en énergie primaire (ECS, chauffage et électricité auxiliaire):	18 kWh/(m ² a)		
Besoin en énergie primaire économisée par la production d'électricité photovoltaïque:	31 kWh/(m ² a)		
Puissance de chauffage:	6 W/m ²		
Surchauffe estivale:	0 %	sup. à <input type="text" value="25"/> °C	
Besoin de refroidissement annuel:	kWh/(m ² a)	15 kWh/(m ² a)	
Puissance de refroidissement:	3 W/m ²		

42 Le soussigné déclare que les résultats ci-dessus ont été fournis et calculés suivant la méthode de calcul PHPP sur base des caractéristiques de l'immeuble. La note de calcul avec PHPP est fournie en annexe.

Date:

Signature:

Localite et zone climatique: PA

Adresse:

Code postal / localité:

Pays:

Type de bâtiment:

Maître de l'ouvrage:

Adresse:

Code postal / localité:

Architecte:

Adresse:

Code postal / localité:

Bureau d'étude fluides / techniques spéciales:

Adresse:

Code postal / localité:

22 Année de construction:

23 Nombre de logements: Température intérieure: °C

24 Volume extérieur du bâtiment V_e: m³ Apports internes: W/m²

25 Nombre d'occupants:

Valeurs rapportées à la surface de référence énergétique

Surface de référence énergétique A _{FE}	Méthode utilisée: Méthode annuelle	Certification standard passif:	Critères respectés ?
<input type="text" value="297,0"/> m ²			
Besoin de chaleur de chauffage annuel:	0,198 kWh/(m²a)	15 kWh/(m²a)	oui
Résultat du test d'infiltrométrie:	0,6 h ⁻¹	0,6 h ⁻¹	oui
Besoin en énergie primaire (ECS, chauffage, refroidissement, électricité auxiliaire et domestique):	67 kWh/(m ² a)	120 kWh/(m ² a)	oui
Besoin en énergie primaire (ECS, chauffage et électricité auxiliaire):	15 kWh/(m ² a)		
Besoin en énergie primaire économisée par la production d'électricité photovoltaïque:	31 kWh/(m ² a)		
Puissance de chauffage:	3 W/m ²		
Surchauffe estivale:	38 %	sup. à <input type="text" value="25"/> °C	
Besoin de refroidissement annuel:	kWh/(m ² a)	15 kWh/(m ² a)	
Puissance de refroidissement:	11 W/m ²		

Le soussigné déclare que les résultats ci-dessus ont été fournis et calculés suivant la méthode de calcul

Date:

Etude PHPP sans PC

59
60
61
62
63
64
65
66
67
68
69
70
71
72
73

Gains solaires d'été P_S Total = **2973**

Apports internes d'été P_i Puissance spécifique $\frac{W}{m^2}$ * A_{SRE} m^2 = **1337** $\frac{W}{m^2}$

Puissance frigorifique nécessaire P_K $P_T + P_L + P_S + P_i$ = **3487** W

Puissance frigorifique spéci. surface habitable P_K / A_{SRE} = **11,7** W/m^2

Élévation temp journalière par apports solaire $\frac{W}{m^2}$ * Temps h/d / (Capacité spécifique $Wh/(m^2K)$ * A_{SRE} m^2) = **1,2** K

- 52,6 % de surchauffe sans ombrage facteur d'ombrage estivale à 100%
- 11,7 W/m2 dans le cas où aucune mesure de protection contre la surchauffe n'est prise.
- Une puissance frigorifique de 3,4 KW est nécessaire

60
61
62
63
64
65
66
67
68
69
70
71
72
73
74
75
76
77
78
150

5. **horizontal** 0,9 * 1,00 * 0,95 * 0,00 * 0,0 * 0% = 0,0

6. **Total des surfaces opaques** = 0,0

Exposition effective aux apports solaires Total = 24,2 m^2 / 0,08 m^2

Apports internes Q_i Puissance spécifique q_i $\frac{W}{m^2}$ * A_{SRE} m^2 = 1040 W / 3,5 W/m^2

Fréquence de surchauffe $h_{\vartheta \geq \vartheta_{max}}$ 52,6% limite de temp. de surchauffe $\vartheta_{max} = 25^\circ C$

Des mesures supplémentaires de réduction de la surchauffe estivale sont nécessaires, si la "fréquence au-dessus de 25°C" dépasse 10%.

Élévation de température journalière par puissance $\frac{kWh/d}{1k}$ * 1000 / (Capacité spécifique $Wh/(m^2K)$ * A_{SRE} m^2) = **1,2** K

Etude PHPP avec PC

54	3. sud	49,9	*	0,6	*	0,29	*	119	=	1025	
55	4. ouest	13,6	*	0,6	*	0,13	*	104	=	109	
56	5. horizontal	0,0	*	0,0	*	0,40	*	216	=	0	
57	6. Total des surfaces opaques								=	0	
58											
59	Gains solaires d'été P_S								Total	=	1415
60											
61			Puissance spécifique		A_{SRE}		P_I				
62			W/m ²		m ²		W				
63	Apports internes d'été P_I	4,5		* 297		=		1337			
64											
65	Puissance frigorifique nécessaire P_K	$P_T + P_L + P_D + P_I$							=	1329	W
66											
67	Puissance frigorifique sensi. spéci. surface habitable P_K / A_{SRE}								=	4,5	W/m ²
68											
69			Puissance solaire		Temps		Capacité spécifique		A_{SRE}		
70			W		h		Wh/(m ² K)		m ²		
71	Élévation temp journalière par apports solaire	1414,8		* 24		/ (204		* 297		= 0,6 K	
72											
73											
74											
75											

- 20,3 % de surchauffe avec ombrage
- facteur d'ombrage estivale à 20%
- PC 3*42m en parallèle à 2m de profondeur
- Débit VMC 0,3 vol/h (pas de sur-ventilation)

63	Exposition effective aux apports solaires		11,7		0,04	
64						
65			Puissance spécifique q_i		A_{SRE}	
66			W/m ²		m ²	
67	Apports internes Q_i	3,50		* 297		= 1040 W
68						
69						

Fréquence de surchauffe $h_{g \geq g_{max}}$ **20,3%** limite de temp. de surchauffe $g_{max} = 25 \text{ °C}$

Des mesures supplémentaires de réduction de la surchauffe estivale sont nécessaires, si la "fréquence au-dessus de 25°C" dépasse 10%.

70			Puissance solaire		capacité spécifique		A_{SRE}			
71			kWh/d		1k		Wh/(m ² K)		m ²	
72	Élévation de température journalière par puissance	34,0		* 1000		/ (204		* 297		= 0,6 K
73										
74										
75										
76										
77										
78

Etude PHPP Débit pour atteindre 0% de surchauffe

Ventilation été ventilation en continu pour assurer une qualité suffisante de l'air

Renouvellement d'air par infiltration/ventilation naturelle (fenêtres & fentes) ou extraction mécanique, en été: 1/h

Renouvellement d'air en été: 1/h avec récupération de chaleur (éventuellement saisi)

2019

Renouvellement d'air de référence n_L

$$0,000 + 0,500 * (1 - 0,000) + 0,050 = 0,550$$

Flux de chaleur ventilation ext. H 743 m^3 * $0,150 \text{ Wh/(m}^3\text{K)}$ * $0,33$ = $36,7 \text{ WK}$

Flux de chaleur ventilation par le sol 743 m^3 * $0,400 \text{ Wh/(m}^3\text{K)}$ * $0,33$ = $98,0 \text{ WK}$

Ventilation estivale sup. pour refroidissement Amplitude de température en été K

Saisir: ventilation manuelle nocturne par fenêtres Taux de renouvellement respectif 1/h
 ventilation mécanique en mode automatique (pour ventilation par la fenêtre: avec une différence de température int. - ext. de 1K)

Température int. minimale admissible °C

Orientation des surfaces	Facteur angulaire	Facteur d'ombrage	Facteur de salissure	Facteur solaire (valeur g)	Surface	Clair de vitrage	Exposition effective
1 nord	0,9	1,00	0,95	0,00	0,0	0%	0,0
2 est	0,9	0,20	0,95	0,58	25,1	84%	2,1
3 sud	0,9	0,40	0,95	0,59	49,9	85%	8,6
4 ouest	0,9	0,20	0,95	0,59	13,6	77%	1,0
5 horizontal	0,9	1,00	0,95	0,00	0,0	0%	0,0
6 Total des surfaces opaques							0,0

Exposition effective aux apports solaires Total m²/m²

Apports internes Q_i Puissance spécifique q_i W/m² * A_{GRE} m² = W W W/m²

Fréquence de surchauffe $h_{g \geq \vartheta_{max}}$ limite de temp. de surchauffe $\vartheta_{max} = 25 \text{ °C}$

Des mesures supplémentaires de réduction de la surchauffe estivale sont nécessaires, si la "fréquence au-dessus de 25°C" dépasse 10%.

Renouvellement d'air en été: 1/h avec récupération de chaleur (éventuellement saisi)

2050

Renouvellement d'air de référence n_L

$$0,000 + 1,200 * (1 - 0,000) + 0,050 = 1,250$$

Flux de chaleur ventilation ext. H 743 m^3 * $0,290 \text{ Wh/(m}^3\text{K)}$ * $0,33$ = $71,0 \text{ WK}$

Flux de chaleur ventilation par le sol 743 m^3 * $0,960 \text{ Wh/(m}^3\text{K)}$ * $0,33$ = $235,2 \text{ WK}$

Ventilation estivale sup. pour refroidissement Amplitude de température en été K

Saisir: ventilation manuelle nocturne par fenêtres Taux de renouvellement respectif 1/h
 ventilation mécanique en mode automatique (pour ventilation par la fenêtre: avec une différence de température int. - ext. de 1K)

Température int. minimale admissible °C

Orientation des surfaces	Facteur angulaire	Facteur d'ombrage	Facteur de salissure	Facteur solaire (valeur g)	Surface	Clair de vitrage	Exposition effective
1 nord	0,9	1,00	0,95	0,00	0,0	0%	0,0
2 est	0,9	0,20	0,95	0,58	25,1	84%	2,1
3 sud	0,9	0,40	0,95	0,59	49,9	85%	8,6
4 ouest	0,9	0,20	0,95	0,59	13,6	77%	1,0
5 horizontal	0,9	1,00	0,95	0,00	0,0	0%	0,0
6 Total des surfaces opaques							0,0

Exposition effective aux apports solaires Total m²/m²

Apports internes Q_i Puissance spécifique q_i W/m² * A_{GRE} m² = W W W/m²

Fréquence de surchauffe $h_{g \geq \vartheta_{max}}$ limite de temp. de surchauffe $\vartheta_{max} = 25 \text{ °C}$

Des mesures supplémentaires de réduction de la surchauffe estivale sont nécessaires, si la "fréquence au-dessus de 25°C" dépasse 10%.

Projet Elurti (Calcul WKM)

Puissance chaud (max)	1,32 kWh	EER	-23	
Eau condensée	231,3 l/an	Puissance froid (max)	-3,17 kWh	
COP Puits canadien	16	Pertes de charge (max)	154 Pa	800 m3/h
Recupération de chaleur:	2914 kWh	Pertes de charge (min)	3,46 Pa	120 m3/h

Merci pour votre présence

Des questions ?

26 rue de Bisel
68580 MOOSLARGUE
Tel: 0389070120
contact@batirbio.fr