SYSTÈMES ADAPTÉS AUX BÂTIMENTS SANS REFRIGÉRANTS

Optimisations et synergies: les clés pour maintenir le confort 30 septembre 2021

Johan Verplaetsen
Directeur Menerga nv



Systèmes adaptés aux bâtiments sans refrigérants

- Pandémie Covid
- CO₂ comme base pour une ventilation suffisante
- Particules PM1
- Arrêtés ministriels
- nécessité d'augmenter le taux de ventilation
 - \rightarrow PEB de 28 m³/h \rightarrow 54 m³/h
- Résultat:
 - meilleurs conditions au niveau CO₂ et moins de risque de contamination
 - plus de pertes de chaleur en hiver RdC à haut rendement
 - plus d'aports en été surcharge pour les systèmes de clim.
- Alors comment faire pour garantir le confort SANS utiliser des refrigérants?



Evaporation d'eau dans l'air humide

Prouvé par la nature : L'objectif est de dégager la chaleur du corps





Observations:

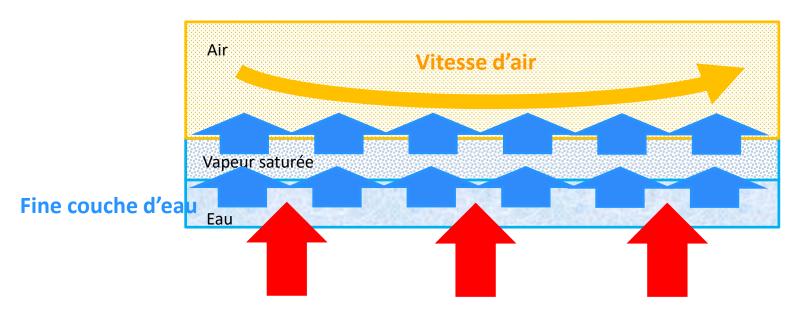
- Fine couche d'eau
- Chaleur de l'arrière de la couche d'eau
- Vitesse d'air



Evaporation d'eau dans l'air humide









Chaleur

Evaporation d'eau dans l'air humide

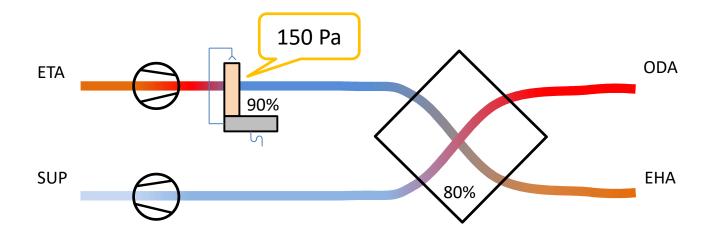
Une solution très durable:

Le refroidissement adiabatique indirect dans la CTA pour réduire un maximum la température ODA sans utilisation de refrigérants

→ IEC : Indirect Evaporative Cooling



Système de base théorique: 10.000 m³/h

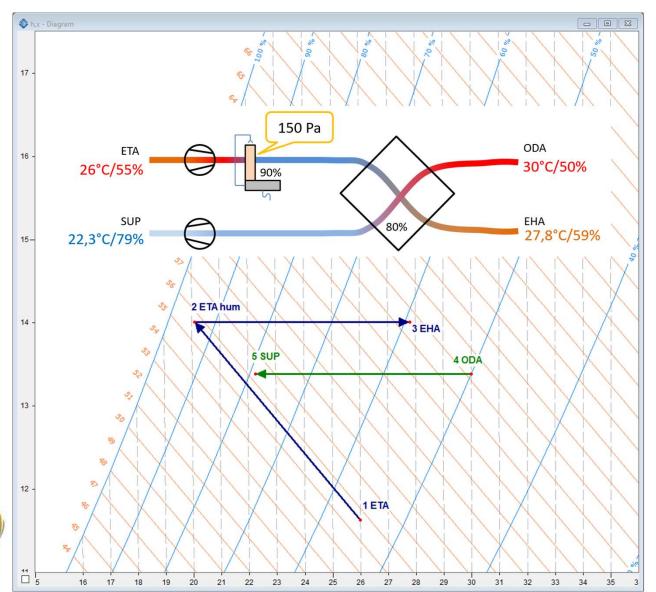


Un humidificateur en air repris, souvent humidificateur de contact à h=90%

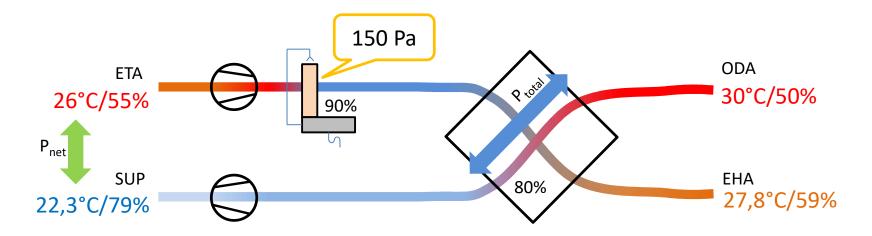
→ Perte de charge supplémentaire toute l'année.



Système de base théorique: 10.000 m³/h



Système de base théorique: 10.000 m³/h

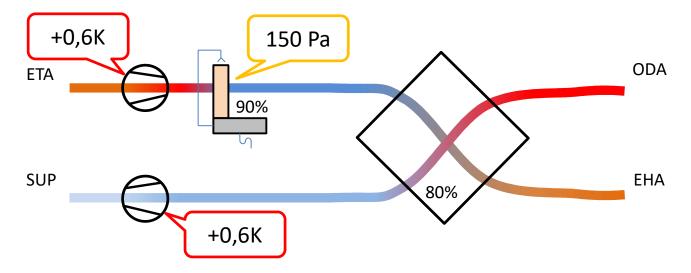


SYSTEM	SUP	AUX		TOTAL			NET	
Système	T/HR _{SUP}	P _{AUX}	P _{TOTAL}	% change	COP total	P _{NET}	% change	COP net
	[°C/%HR]	[kW]	[kW]	[%]		[kW]	[%]	
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3 *	12,7		19,8*



^{*} la perte de charge de l'humidificateur se manifeste toute l'année (2200h), tandis qu'il n'est productif pendant 300h/an max. De cette façon, le COP annuel est inférieure à 5

Système de base réel: 10.000 m³/h

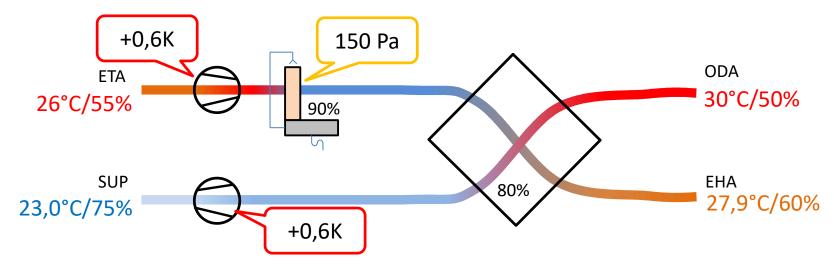


En réalité, les ventilateurs en ETA et SUP causent une hausse de température de typiquement 0,6K

→ Destruction partielle du potentiel adiabatique



Système de base réel : 10.000 m³/h

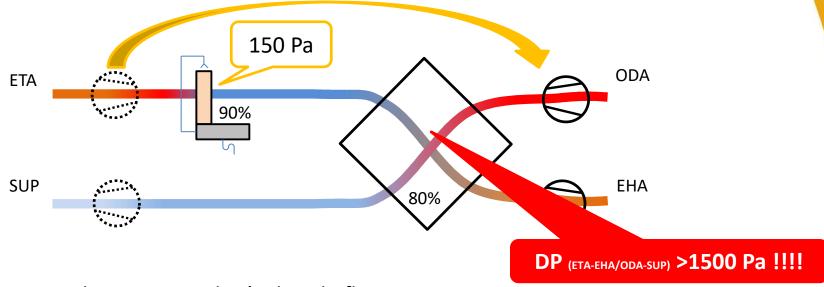


SYSTEM	SUP	AUX		TOTAL			NET	
Système	T/HR _{SUP}	P _{AUX}	P _{TOTAL}	% change	COP total		% change	COP net
	[°C/%HR]	[kW]	[kW]	[%]		[kW]	[%]	
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3 *	12,7		19,8*
Basic _{PRATIQUE}	23,0/75	0,64	25,8	-2,3%	40,3*	10,1	-20,5%	15,8*



^{*} la perte de charge de l'humidificateur se manifeste toute l'année (2200h), tandis qu'il n'est productif pendant 300h/an max. De cette façon, le COP annuel est inférieure à 5

Optimisation 1: ventilateurs dans ODA et EHA: 10.000 m³/h

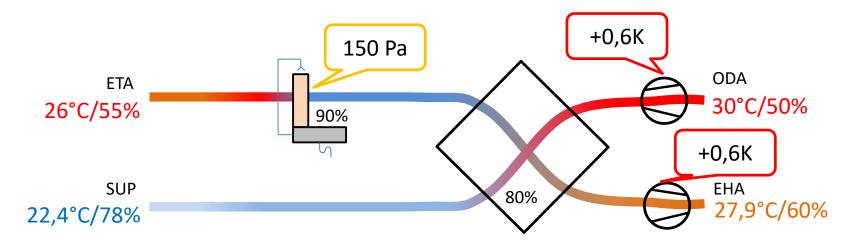


Les ventilateurs sont placés dans le flux ODA et EHA

- → attention: la différence de pression sur le récupérateur entre flux ETA-AHA et ODA-SUP augmente fortement!
- → Vérifier si le récupérateur résiste à telles charges.



Optimisation 1: ventilateurs dans ODA et EHA: 10.000 m³/h

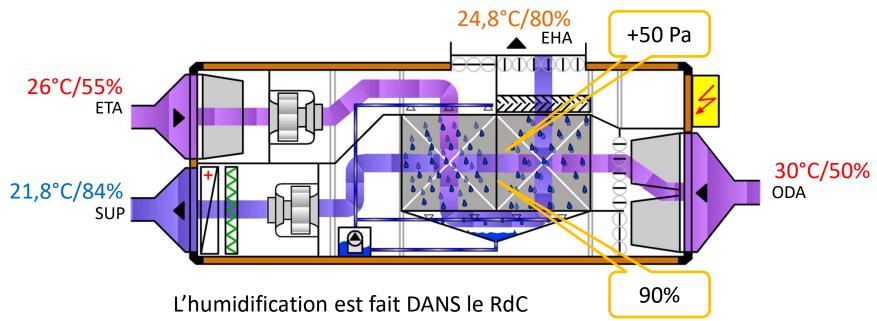


SYSTEM	SUP	AUX		TOTAL			NET	
Système	T/HR _{SUP} [°C/%HR]	P _{AUX} [kW]	P _{TOTAL} [kW]	% change [%]	COP total	P _{NET} [kW]	% change [%]	COP net
	[C/ /01111]	[KVV]	[KVV]	[/0]		[KVV]	[70]	
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3 *	12,7		19,8*
Basic _{PRATIQUE} = référence	23,0/75	0,64	25,8	-2,3%	40,3*	10,1	-20,5%	15,8*
Optimisation 1	22,4/78	0,64	27,9	108%	43,6*	12,3	122%	19,2*

^{*} la perte de charge de l'humidificateur se manifeste toute l'année (2200h), tandis qu'il n'est productif pendant 300h/an max.

De cette façon, le COP annuel est inférieure à 5

Optimisation 2: Humidification <u>DANS</u> le RdC, double récupérateur à flux croisé

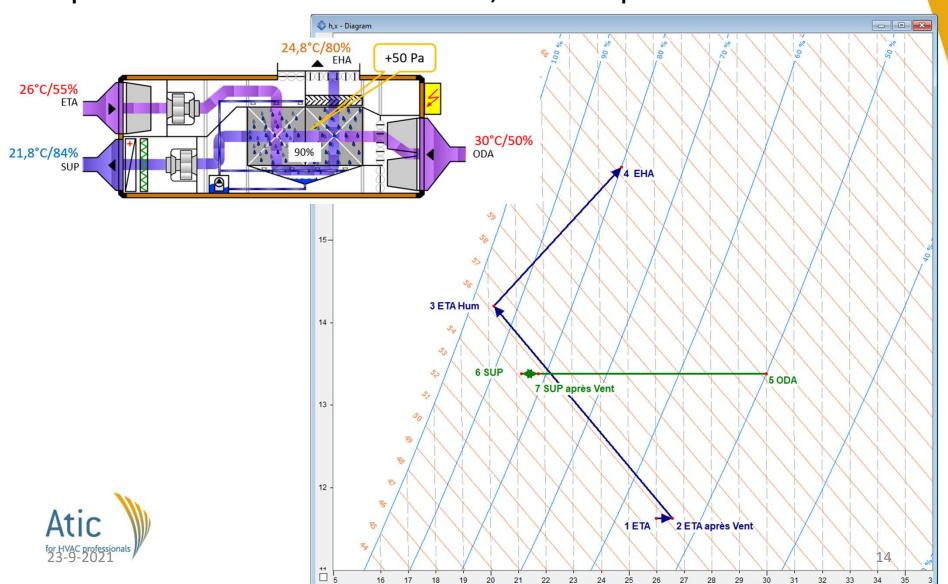


Selon le principe: fine couche d'eau, chaleur par l'arrière et vitesse d'air RdC est un double flux croisé

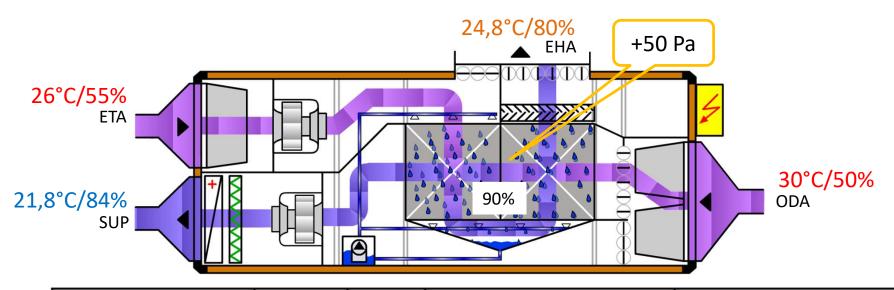
- → Suite aux plaques humides du RdC, h monte à 90%
- → le RdC doit résister à l'eau (soit tenant le calcaire, soit l'eau osmosée)
- → Durable: échangeur à plaques en polypropylène, 100% inerte, recyclable
- → Légère hausse de la perte de charge sur RdC, mais uniquement lors du fonctionnement adiabatique.



Optimisation 2: Humidification DANS le RdC, double récupérateur à flux croisé



Optimisation 2: Humidification DANS le RdC, double récupérateur à flux croisé

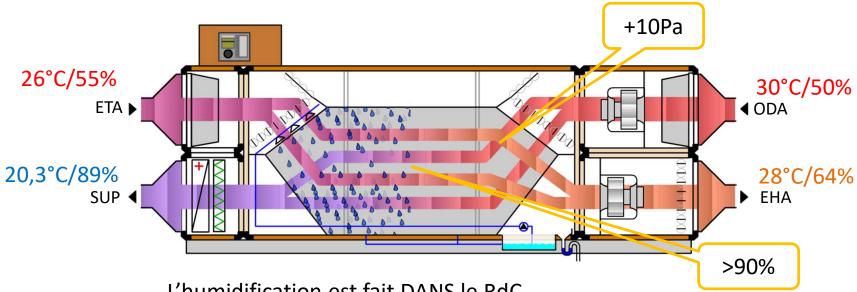


SYSTEM	SUP	AUX	TOTAL				NET		
Système	T/HR _{SUP}	P _{AUX}	P _{TOTAL}	% change	COP total	P _{NET}	% change	COP net	
	[°C/%HR]	[kW]	[kW]	[%]		[kW]	[%]		
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3 *	12,7		19,8*	
Basic _{PRATIQUE} = référence	23,0/75	0,64	25,8	-2,3%	40,3*	10,1	-20,5%	15,8*	
Optimisation 1	22,4/78	0,64	27,9	108%	43,6*	12,3	122%	19,2*	
Optimisation 2	21,8/81	0,7	30,1	+16,7%	43,0	14,5	+43,5%	20,7	

P_{AUX} = ventilateur + pompes

Optimisation 3:

Humidification DANS le RdC, récupérateur à contre courant, ventilateurs en ODA/EHA



L'humidification est fait DANS le RdC

RdC est un contre-courant (débit jusqu'à 25.000 m³/h)

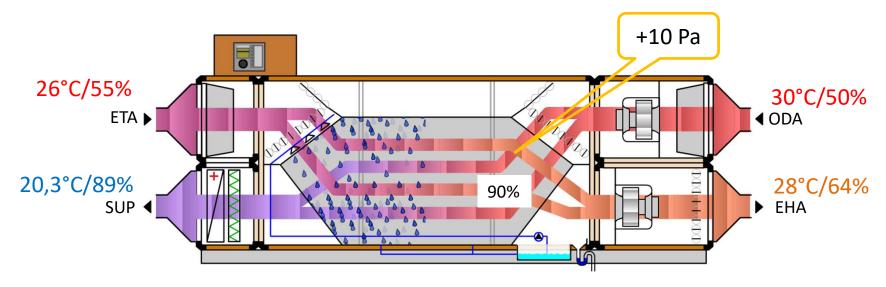
Ventilateurs en ODA/ EHA

- → Suite aux plaques humides du RdC, h monte au delà de 90%
- → le RdC doit résister à l'eau (soit tenant le calcaire, soit l'eau osmosée)
- → Durable: échangeur à plaques en polypropylène, 100% inerte, recyclable
- → Légère hausse de la perte de charge sur RdC, mais uniquement lors du fonctionnement adiabatique.



Optimisation 3:

Humidification DANS le RdC, récupérateur à contre courant, ventilateurs en ODA/EHA



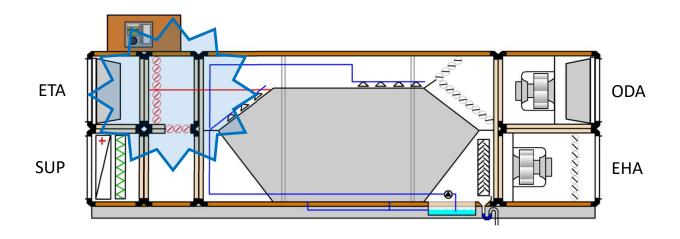
SYSTEM	SUP	AUX		TOTAL			NET	
Système	T/HR _{SUP}	P _{AUX}	P _{TOTAL}	% change	COP total	P _{NET}	% change	COP net
	[°C/%HR]	[kW]	[kW]	[%]		[kW]	[%]	
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3 *	12,7		19,8*
Basic _{PRATIQUE} = référence	23,0/75	0,64	25,8	-2,3%	40,3*	10,1	-20,5%	15,8*
Optimisation 1	22,4/78	0,64	27,9	108%	43,6*	12,3	122%	19,2*
Optimisation 2	21,8/81	0,7	30,1	+16,7%	43,0	14,5	+43,5%	20,7
Optimisation 3	20,3/89	0,49	35,1	+36%	71,6	19,5	+93,1%	39,8

P_{AUX} = ventilateur + pompes

Puissance nette presque doublée

Optimisation 4:

= optimisation 3 + refroidissement adiabatique « point de rosée »

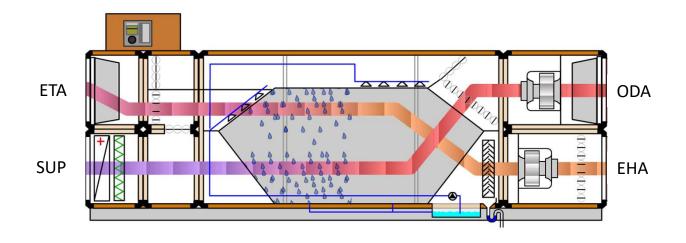


Pose de 3 registres + création d'une 3_{eme} voie pour l'air repris



Optimisation 4:

= optimisation 3 + refroidissement adiabatique « point de rosée »



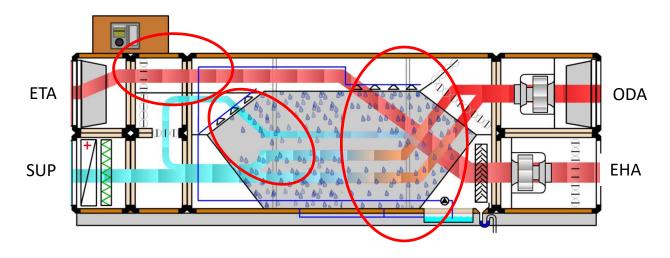
Pose de 3 registres + création d'une 3_{eme} voie pour l'air repris

→ Le fonctionnement « adiabatique simple » est toujours possible



Optimisation 4:

= optimisation 3 + refroidissement adiabatique « point de rosée »



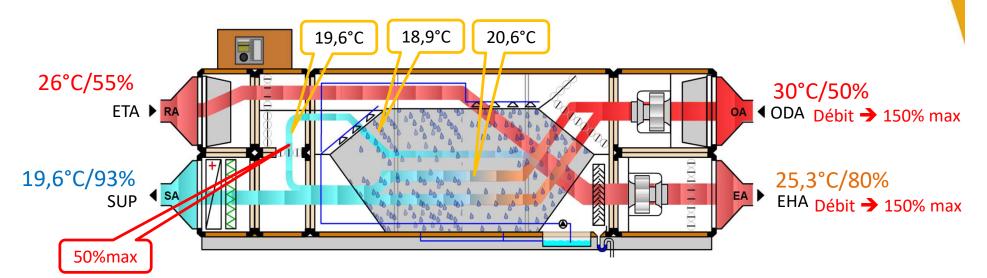
Dès que le mode « point de rosée » devient actif, la 3^{ème} voie de l'ETA est ouverte ainsi que le clapet de recyclage

- → Le refroidissement « adiabatique simple » est désigné à la partie droite du récupérateur
- → Une partie de l'air ODA pré-refroidi est recyclé et humidifié pour atteindre la température bulbe humide de l'ODA pré-refroidit dans la partie gauche du récupérateur



Optimisation 4:

= optimisation 3 + refroidissement adiabatique « point de rosée »



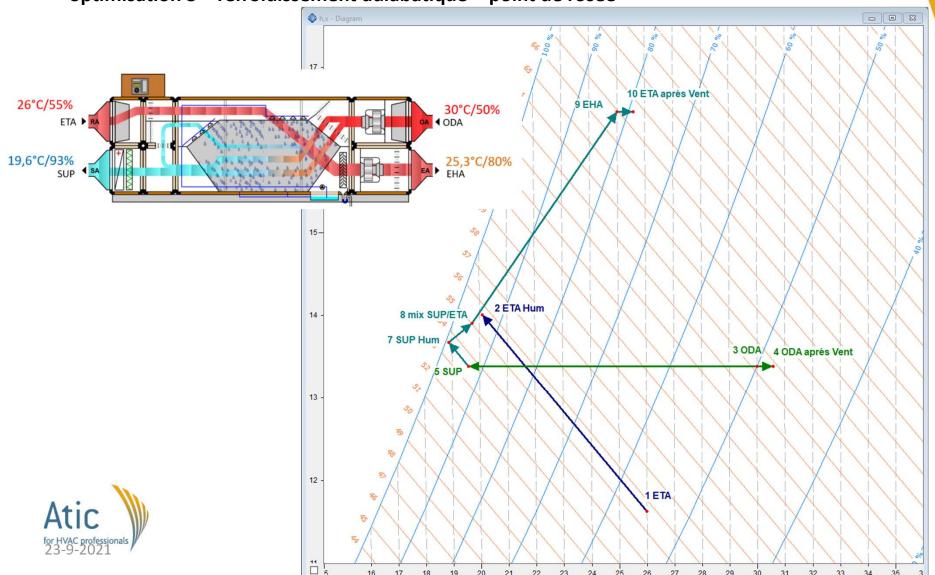
Débit ODA et EHA augmente de 100 à 150% max et en fonction des besoins Flux ETA: refr. adiab. mais uniquement dans la partie droite du RdC Le surplus du débit ODA (max 50%) est recyclé dans la voie ETA / EHA, et subit l'humidification adiabatique dans la partie gauche du RdC Dans le RdC, ce flux se mélange avec le débit ETA (100%) faisant 150% en EHA

- → Effet de boule de neige
- → En théorie, on obtient la température point de rosée de l'air ODA
- → Consommation supplémentaire par les ventilateurs importante, mais uniquement lors de journées très chaudes (canicules)



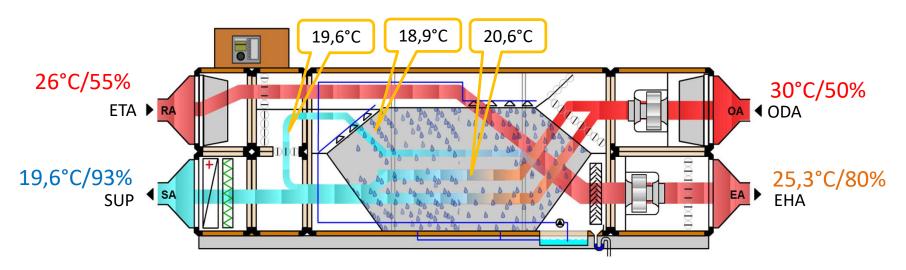
Optimisation 4:

= optimisation 3 + refroidissement adiabatique « point de rosée »



Optimisation 4:

= optimisation 3 + refroidissement adiabatique « point de rosée »

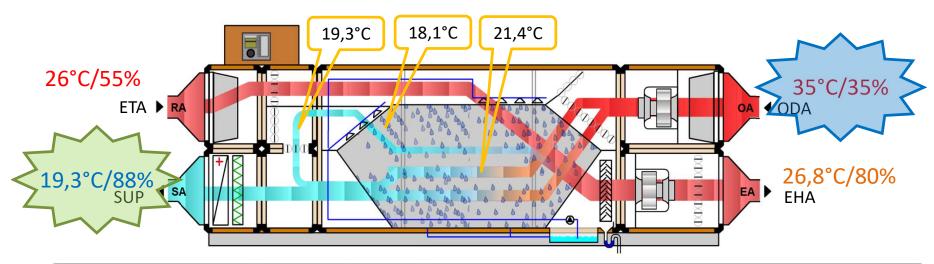


SYSTEM	SUP	AUX		TOTAL			NET	
Système	T/HR _{SUP}	P _{AUX}	P _{TOTAL}	% change	COP total	P _{NET}	% change	COP net
	[°C/%HR]	[kW]	[kW]	[%]		[kW]	[%]	
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3 *	12,7		19,8*
Basic _{PRATIQUE} = référence	23,0/75	0,64	25,8	-2,3%	40,3*	10,1	-20,5%	15,8*
Optimisation 1	22,4/78	0,64	27,9	108%	43,6*	12,3	122%	19,2*
Optimisation 2	21,8/81	0,7	30,1	+16,7%	43,0	14,5	+43,5%	20,7
Optimisation 3	20,3/89	0,49	35,1	+36%	71,6	19,5	+93,1%	39,8
Optimisation 4	19,6/93	4,46	37,5	+45,3%	8,4	21,9	+116,8%	4,9

IEC intégré: Optimisation 4: canicule

Optimisation 4:

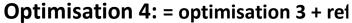
= optimisation 3 + refroidissement adiabatique « point de rosée »

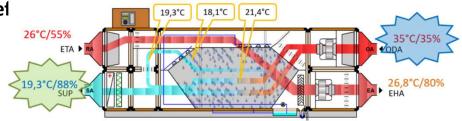


SYSTEM	SUP	AUX		TOTAL			NET	
Système	T/HR _{SUP}	P _{AUX}	P _{TOTAL}	% change	COP total	P _{NET}	% change	COP net
	[°C/%HR]	[kW]	[kW]	[%]		[kW]	[%]	
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3 *	12,7		19,8*
Basic _{PRATIQUE} = référence	23,0/75	0,64	25,8	-2,3%	40,3*	10,1	-20,5%	15,8*
Optimisation 1	22,4/78	0,64	27,9	108%	43,6*	12,3	122%	19,2*
Optimisation 2	21,8/81	0,7	30,1	+16,7%	43,0	14,5	+43,5%	20,7
Optimisation 3	20,3/89	0,49	35,1	+36%	71,6	19,5	+93,1%	39,8
Optimisation 4	19,6/93	4,46	37,5	+45,3%	8,4	21,9	+116,8%	4,9
Optimisation 4 canicule	19,3/88	4,6	55,5	+115,1%	12,1	22,8	+125,7%	5,0

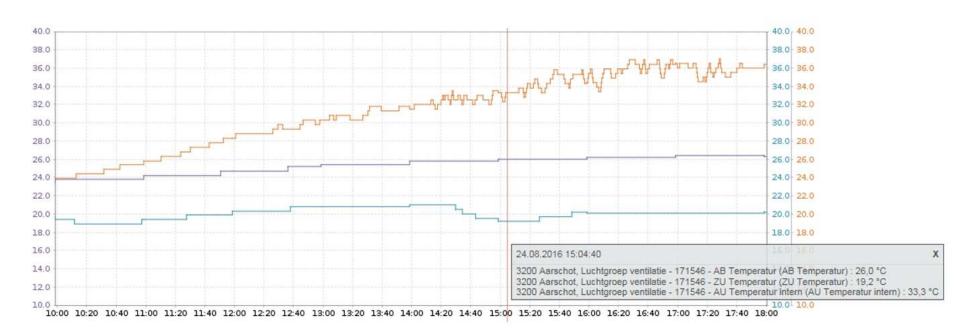
23-9-2021 /

IEC intégré: Optimisation 4: canicule



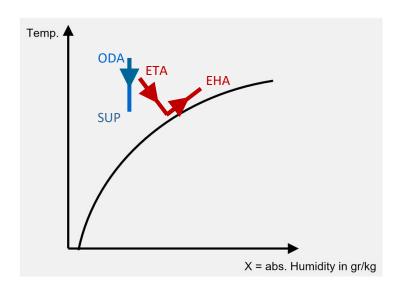


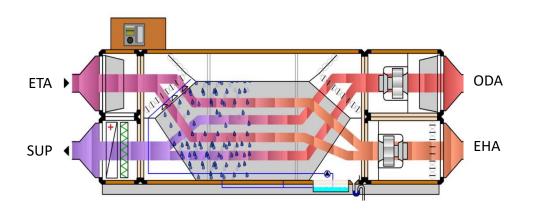
One year test phase on a real unit



IEC intégré: consommation d'eau?

Exemple: Immeuble de bureaux de 245 personnes, 9800 m³/h d'air neuf pendant 9h au cours d'une journée chaude d'été typique





- 280 kWh_{cool} par jour, → 717 L d'eau utilisée par jour
- → <u>Seulement 2,9 Litres</u> par jour et par personne
- \rightarrow Eau de ville, eau de pluie, eau de surface

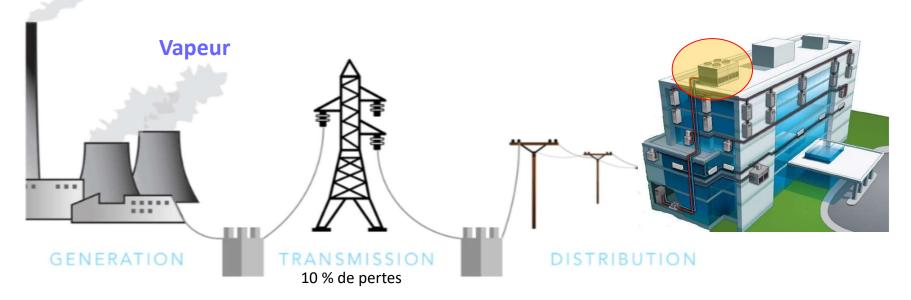


IEC intégré: consommation d'eau

Exemple: Immeuble de bureaux de 245 personnes, 9800 m³/h d'air neuf pendant 9h lors d'une journée chaude d'été typique

Refroidissement par en group eau glacée en toiture

$$CO_2$$
 + vapeur + NO_x



- Pour produire 280 kWhcool par jour, 816 L d'eau sera évaporées dans la centrale.
- → En plus, émission de CO₂ et NOҳ



Géothermie





Illustration: © hybridGEOTABS

Géothermie + Refroidissement adiabatique



for HVAC professionals

Photo: © hybridGEOTABS

IEC intégré: déshumidification?

Le refroidissement par plafonds froid, souvent alimenté par géothermie, nécessite la déshumidification de l'air

Aucun système adiabatique, direct ou indirect, n'est capable de déshumidifier l'air

Pour effectuer la déshumidification, il faut faire appèl à d'autres technologies

- → Par condensation → Basses températures
- → Sans refrigérants poluants?
 - → Groupe froid à adsorption (en R718)
 - → Groupe froid à compresseur centrifuge en R718
- → Par séchage chimique
 - → Adsorption (roues, système DEC)
 - → Absorption

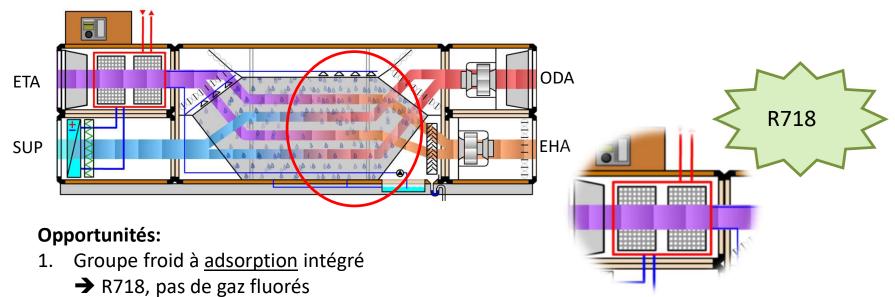


Certains technologies peuvent être parfaitement combinées avec l'IEC intégré, et souvent la combinaison est plus efficace que les systèmes individuels



Déshumidification par condensation

1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a adsorption



- → refroidissement sur base de chaleur récupéree (Cogén, Solaire,...) ou urbain
- 2. Partie droite du RdC devient la tour de refroidissement pour l'adsorption
 - → basse température dans le circuit de refoulement de chaleur
 - → haut COP thermique
 - → haute puissance thermique en adsorption



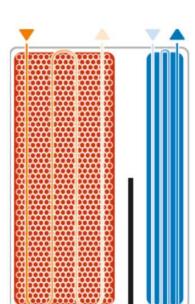
Déshumidification par condensation

1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a adsorption

Comment fonctionne le groupe froid à adsorption?

- <u>Deux cubes</u> étanches, sans composants mécaniques amovibles, sans joints ou raccordements et donc sans risque de fuites.
 Le cube est tiré au vide.
- Chaque cube contient <u>deux batteries</u> classiques, leurs tubes de connections d'eau (à pression positif) sortent des cubes de façon étanche par rapport au vide du cube. Entre les batteries il y un cloison jusqu'à moitié de l'hauteur.
- Une des 2 batteries est revètue avec une couche de Sillicagel ou de Zeolite.
- <u>Le cube est pourvu d'une quantité d'eau.</u>
 Dans le vide, l'eau s'évapore et la vapeur se déplace très rapidement





Illustrations: © Fahrenheit



R718

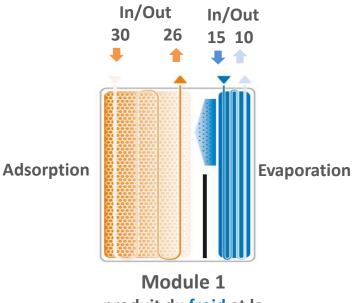
Déshumidification par condensation

1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a adsorption

Comment fonctionne le groupe froid à adsorption?

Module 1 en mode production de froid.

- La batterie droite est parcourru par de l'eau à refroidir.
 - Suite au vide, même à 15°C l'eau disponible dans le cube et sur les ailettes s'évapore rapidement sur les ailettes de la batterie et refroidit le flux d'eau dans la batterie
- La batterie gauche est dotée d'une couche sillicagel lequel adsorbe de la vapeur et maintient ainsi le vide.
- La chaleur de condensation doit être dégagée vers un dry ou une tour humide pour maintenir la température du silicagel dans les limites et ainsi maintenir le processus d'adsorption.



produit du froid et la chaleur est dégagée vers un dry

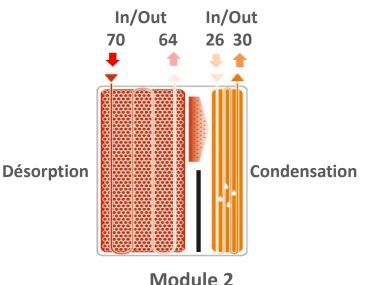
Déshumidification par condensation

1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a adsorption

Comment fonctionne le groupe froid à adsorption?

Module 2 en mode régénération (Désorption).

- La batterie gauche est parcourrue par de l'eau chaude, entrainant la désorption du silicagel. La vapeur stoquée dans le silicagel est dégagée.
- La batterie droite est parcourrue par l'eau du dry ou de la tour humide, permettant de faire condenser la vapeur et maintient ainsi le vide dans le cube. La chaleur de condensation est ensuite dégagée par le dry ou la tour.



Silicagel chauffé pour dégager la vapeur La vapeur condense sur la batterie droite et la chaleur de condensation est dégagée au dry



Déshumidification par condensation

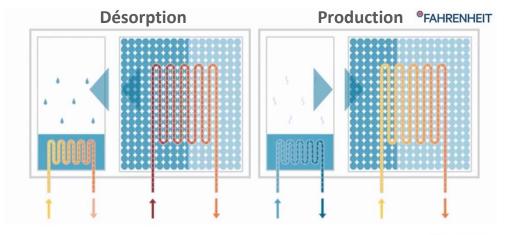
1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a adsorption

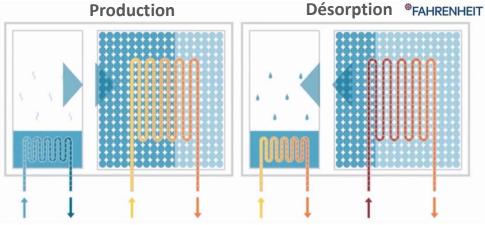
Comment fonctionne le groupe froid à adsorption?

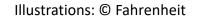
Cycles.

Cycle 1
 Cube à gauche en désorption
 Cube à droite en production

Cycle 2
 Cube à gauche en production
 Cube à droite en désorption









Déshumidification par condensation

1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a <u>adsorption</u>

L'efficacité et les plages de température

Thermal Drive

good:

Drive temperature

55°C - 95°C

ideal:

Drive temperature

65°C - 95°C

Cold water temperature

possible: 6°C – 20°C

good: $10^{\circ}\text{C} - 20^{\circ}\text{C}$

ideal: 12°C - 20°C

Small to medium cooling capacity

possible:

Capacity ≤ 250 kW

good:

Capacit < 150 kW

better:

Capacit < 100 kW

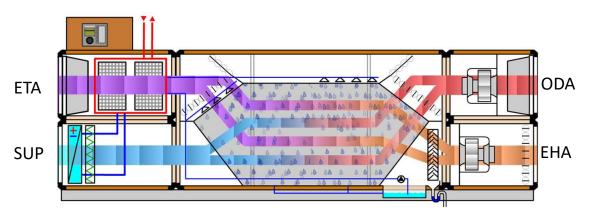
ideal:

Capacity < 60 kW



Déshumidification par condensation

1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a adsorption



L'eau froide est passée dans une batterie froide dans la pulsion pour déshumidifier l'ANF. Cette batterie est en change-over et sert également pour chauffer en hiver.

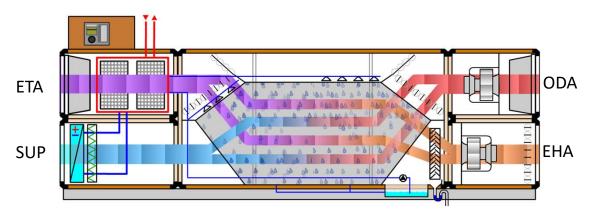
Plus encore que pour un refroidissement DX classique, <u>la température à laquelle la chaleur est</u> <u>évacuée</u> vers l'extérieure joue un rôle important pour le COP dans cette technologie.

Dans cette configuration, l'eau de refroidissement adiabatique est plus froide que dans une tour de refroidissement qui fonctionne à des températures extérieures beaucoup plus élevées, car ici l'IEC se fait dans l'air d'extraction plus froid.

Ainsi, en combinant les deux systèmes, on obtient une puissance et un rendement plus élevés.

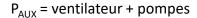
Déshumidification par condensation

1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a adsorption



SYSTEM	SUP	AUX	TOTAL			NET	
Système	T/HR _{SUP}	P _{AUX}	P _{TOTAL}	% change	COP total	P _{NET}	% change
	[°C/%HR]	[kW]	[kW]	[%]		[kW]	[%]
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3*	12,7	
Basic _{PRATIQUE} = référence	23,0/75	0,64	25,8		40,3*	10,1	
Optimisation 1	22,4/78	0,64	27,9	+8%	43,6*	12,3	+22%
Optimisation 2	21,8/81	0,7	30,1	+16,7%	43,0	14,5	+43,5%
Optimisation 3	20,3/89	0,49	35,1	+36%	71,6	19,5	+93,1%
Optimisation 4	19,6/93	4,46	37,5	+45,3%	8,4	21,9	+116,8%
Optimisation 4 canicule	19,3/88	4,6	55,5	+115,1%	12,1	22,8	+125,7%
IEC + Adsorption R718	16,0/100	1,2	64,3	+149,2%	53,5 **	35,7	+253%

^{**} COP purement électrique, sans la consommation des pompes pour alimentation de la puissance thermique COP thermique du système adsorption: 0,53



Déshumidification par condensation

1: Refroidissement adiabatique + groupe froid a adsorption

ADSORPTIONSPROZESS *ADSORPTION PROCESS*

Menerga Adconair AdiabaticDX^{carbonfree}

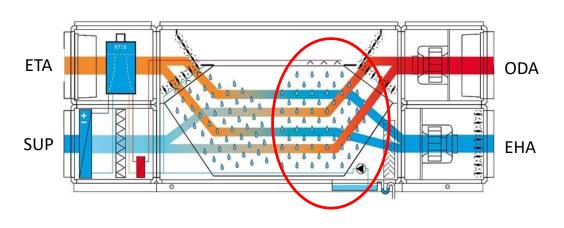


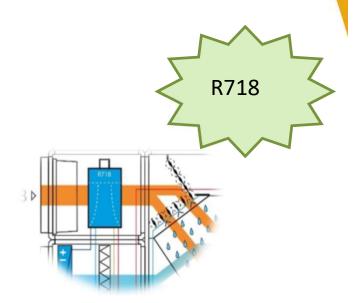
Températures de 14 °C en SUP possible



Déshumidification par condensation

2: Refr. adiabatique + groupe froid à compresseur centrifuge en R718





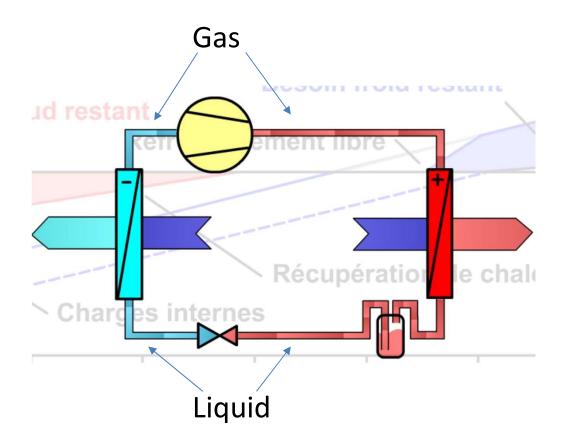
Opportunités:

- 1. Groupe froid à compresseur centrifuge en R718
 - → R718
- 2. Partie droite du RdC devient la tour de refroidissement pour de groupe froid
 - → basse température dans le circuit de refoulement de chaleur
 - → très haut COP / EER



Déshumidification par condensation

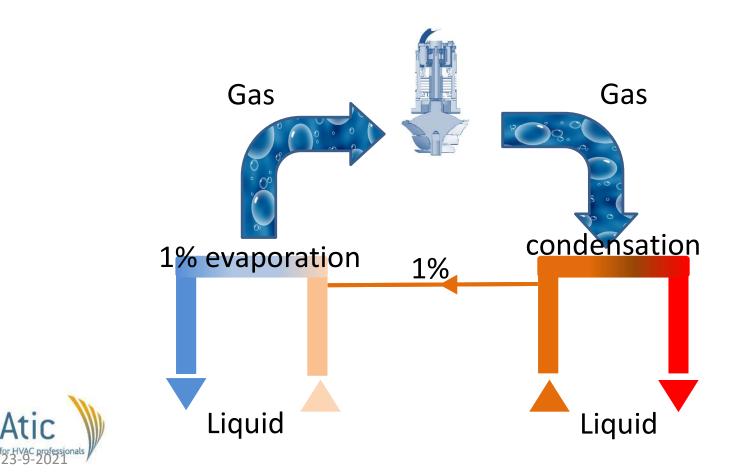
2: Refr. adiabatique + groupe froid à compresseur centrifuge en R718





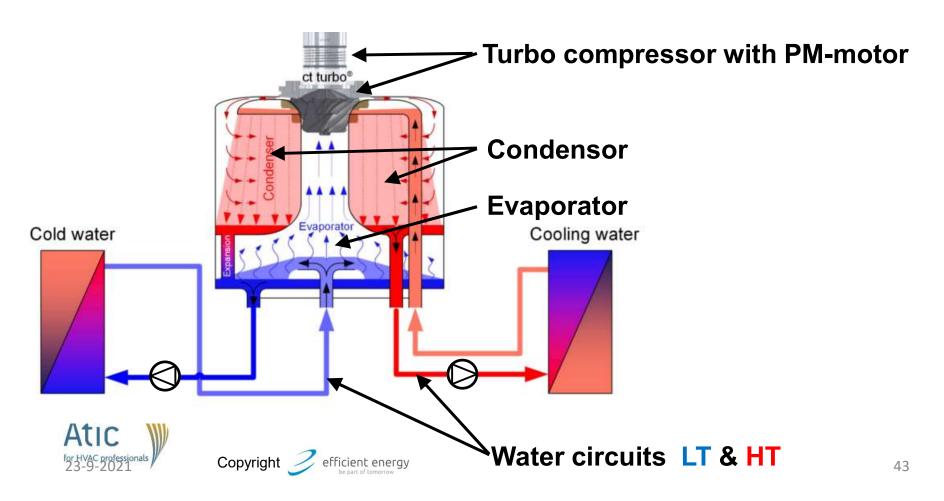
Déshumidification par condensation

2: Refr. adiabatique + groupe froid à compresseur centrifuge en R718



Déshumidification par condensation

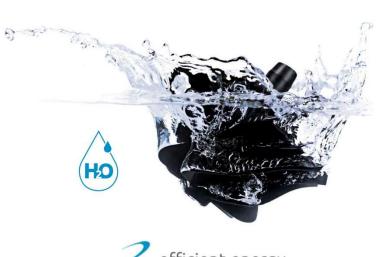
2: Refr. adiabatique + groupe froid à compresseur centrifuge en R718



Déshumidification par condensation

2: Refr. adiabatique + groupe froid à compresseur centrifuge en R718

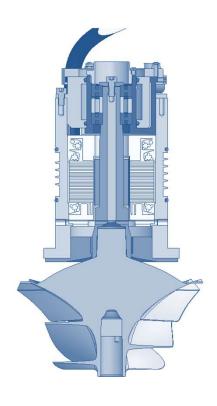
- Pourquoi seulement 1% d'évaporation?
 - → 1% de 2500 kJ/kg fait 25kJ/kg25 kJ sur 1 kg d'eau fait dT de ≈ 6K
- Pourquoi compresseur centrifuge?
 - Hausse de pression que 2000 Pa (0,02 bar)
 - Des volumes très importants
- L'eau froide est dirigée vers la batterie froide de la CTA
- Des températures de 14°C en SUP sont possibles





Déshumidification par condensation

2: Refr. adiabatique + groupe froid à compresseur centrifuge en R718



Turbo compressor

- Highly efficient turbo compressor
- Maintenance-free ceramic bearings
- Stepless power control
- Vibration-free
- Very quiet
- Very low starting currents

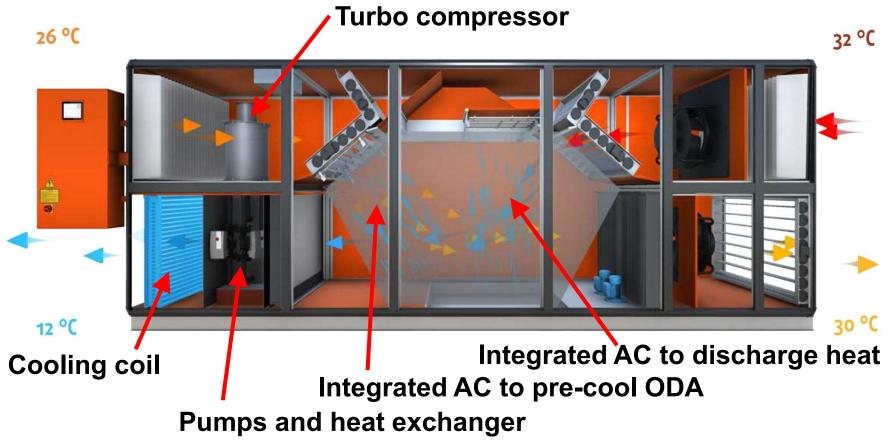






Déshumidification par condensation

2: Refr. adiabatique + groupe froid à compresseur centrifuge en R718

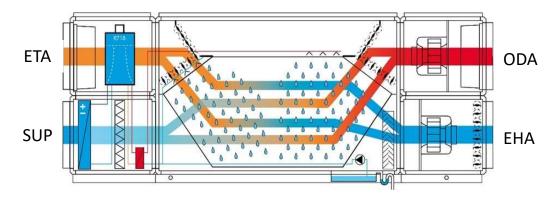






Déshumidification par condensation

2: Refroidissement adiabatique + groupe froid à turbo compresseur et R718



Plus encore que pour un refroidissement DX classique, <u>la température à laquelle la chaleur est</u> <u>évacuée</u> vers l'extérieur joue un rôle important dans cette technologie innovante.

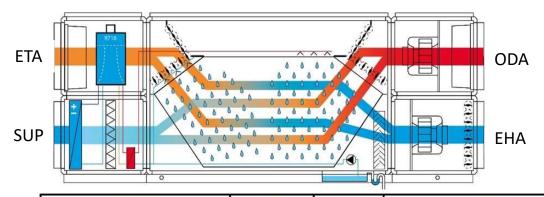
Dans cette configuration, l'eau de refroidissement adiabatique est plus froide que dans une tour de refroidissement qui fonctionne à des températures extérieures beaucoup plus élevées, car l'IEC se fait dans l'air d'extraction plus froid.

Ainsi, en combinant les deux systèmes, on obtient une puissance et un rendement plus élevés.



Déshumidification par condensation

2: Refroidissement adiabatique + groupe froid à turbo compresseur et R718



SYSTEM	SUP	AUX		TOTAL		NET	
Système	T/HR _{SUP}	P _{AUX}	P _{TOTAL}	% change	COP total	P _{NET}	% change
	[°C/%HR]	[kW]	[kW]	[%]		[kW]	[%]
Basic _{THEORIQUE}	22,3/79	0,64	26,4		41,3	12,7	
Basic _{PRATIQUE} = référence	23,0/75	0,64	25,8		40,3	10,1	
Optimisation 1	22,4/78	0,64	27,9	+8%	43,6	12,3	+22%
Optimisation 2	21,8/81	0,7	30,1	+16,7%	43,0	14,5	+43,5%
Optimisation 3	20,3/89	0,49	35,1	+36%	71,6	19,5	+93,1%
Optimisation 4	19,6/93	4,46	37,5	+45,3%	8,4	21,9	+116,8%
Optimisation 4 canicule	19,3/88	4,6	55,5	+115,1%	12,1	22,8	+125,7%
IEC + Adsorption R718	16,0/100	1,2	64,3	+149,2%	53,5 **	35,7	+253%
IEC + groupe froid R718	16,0/100	6,5	64,3	+149,2%	9,9	35,7	+253%

COP du groupe froid R718: 4,9

Conclusions

- Climatisation des bâtiments sans réfrigérants fluorés est possible
- Combinaison de différents technique complémentaires
 - Géothermie
 - Refroidissement adiabatique optimisé
 - Déshumidification sur base de R718 comme frigorigène et entrainement thermique ou électrique



SYSTÈMES ADAPTÉS AUX BÂTIMENTS SANS REFRIGÉRANTS

QUESTIONS?

MERCI POUR VOTRE ATTENTION!

