# BTS FLUIDES - ÉNERGIES - ENVIRONNEMENTS

# E3 – ÉTUDE DES INSTALLATIONS OPTION C – GENIE FRIGORIFIQUE

**SESSION: 2009** 

Durée : 4 heures Coefficient : 4

### Matériel autorisé:

Toutes les calculatrices de poche y compris les calculatrices programmables alphanumériques ou à écran graphique à condition que leur fonctionnement soit autonome et qu'il ne soit pas fait usage d'imprimante (circulaire  $N^{\circ}99 - 186$ , 16/11/1999)

# Tout autre matériel ou document est interdit.

<u>Sujet</u> :	pages 2/27 à 9/27
Annexes:	
ANNEXE 1 Plan des chambres froides (extension	page 10/27
ANNEXE 2 Le schéma de l'installation frigorifique	page 11/27
ANNEXE 3 Le schéma d'un compresseur à vis	
ANNEXES 7 – 8 Tables thermodynamiques du R717	pages:16/27 - 17/27
ANNEXE 10 Extrait de documentation des compresseurs à vis	page 19/27
ANNEXES 11-12 Extrait de documentation des caissons isolés	
ANNEXES 13-14- 15 Extrait de documentation du condenseur évaporatif :	
ANNEXE 16 Extrait de documentation des pompes FF	
···	
Documents réponses à rendre avec la copie :	
ANNEXE 4 : tableau de désignation	page 13/27
ANNEXE 5 : Le séparateur basse pression	
ANNEXE 6 : Le diagramme enthalpique	
ANNEXE 9 : Tableau des caractéristiques des points	
ANNEXE 17 : Schéma du circuit de puissance	page 26/27
ANNEXE 18 : Schéma du circuit de commande	

Dés que le sujet vous est remis, assurez – vous qu'il est complet Le sujet comporte 27 pages numérotées de 1/27 à 27/27

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 1 sur 27

# Consignes générales :

Aucun document personnel n'est autorisé.

L'usage des calculatrices autonomes (une seule calculatrice par candidat) conformes à la circulaire N°99-186 du 16-11-99 est autorisée.

Le document rendu sera numéroté de 1/n à n/n, n étant le nombre de feuilles rendues y compris les documents réponses à compléter.

Il est rappelé que la présentation, la lisibilité, la rédaction des copies sont des éléments de l'évaluation du travail fourni par le candidat.

Toutes les réponses devront être justifiées à l'aide d'une explication, d'une référence documentaire, d'une note de calcul.

# Chaque partie sera rédigée sur une copie séparée.

# Temps estimatif et composition du sujet:

Lecture du sujet	15 minutes
Première Partie	55 minutes
Deuxième partie	55 minutes
Troisième Partie	80 minutes
Quatrième Partie	35 minutes

# Barème d'évaluation

Première Partie	20 points
Deuxième Partie	20 points
Troisième Partie	40 points
Quatrième Partie	20 points

# Mise en situation:

le projet se réalise sur un entrepôt frigorifique de 65000 m3 regroupant 7 chambres froides de stockage ayant des volumes de 4500 m3 à 31000 m3.

Dans le cadre de l'extension de l'entrepôt à stockage négatif, vous êtes amenés à étudier l'installation frigorifique d'une des nouvelles chambres froides (chambres froides N°1 et N°2).

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 2 sur 27

# **EXTRAIT DU C.C.T.P**

Il s'agit de l'étude d'une installation frigorifique d'un entrepôt à stockage négatif.

La plateforme possède un certain nombre de chambres négatives.

Une extension est conçue sur la base d'un volume de 35000 m3 en deux chambres négatives mitoyennes desservies par un quai réfrigéré commun de 21600 m3 (voir le plan ANNEXE 1 page 10/27)

L'étude portera sur l'équipement frigorifique d'une des deux chambres:

# LA CHAMBRE FROIDE NÉGATIVE : N°1

Caractéristique de la chambre négative		
Longueur intérieure	54.20 m	
Largeur intérieure	40 m	
Hauteur intérieure	10 m	
Volume	21680 m3	
Température intérieure	-30°C	
de stockage		

- La chambre est réalisée en panneaux sandwichs pré laqués d'une épaisseur de 170 mm pour les parois et 200 mm en plafond (3500 m2 de surface totale).
- Des palettiers mobiles permettent le stockage de 4200 euro palettes sur 4 hauteurs.
- Un dispositif de manutention sur rouleaux assure l'entrée et la sortie automatique des palettes.
- le quai réfrigéré est muni de seuils niveleurs et dispose de locaux pour les besoins de l'exploitation et de ceux du personnel.
- la salle des machines est située à proximité des chambres froides de stockage.

# L'ÉQUIPEMENT FRIGORIFIQUE :

### 1) Généralités : ANNEXE 2 page 11/27

### Le schéma fourni est un schéma de principe simplifié

Fluide frigorigène	NH3 (R717)
Puissance frigorifique totale	350 KW
Température d'évaporation	-35°C
(bouteille séparatrice BP)	
Température de condensation	+35°C
Température dans la bouteille	-5°C
économiseur	

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 3 sur 27

### 1) Groupe moto compresseur:

- Nombre: 2.
- MARQUE: GRASSO.
- Montage des compresseurs en économiseur.
- Refroidisseur d'huile (de type multitubulaire)- Réchauffage du sol de la chambre froide.
- Vanne d'aspiration et de refoulement.
- Système de réduction de puissance.
- Système à VI variable.

# 2) Frigorifère:

- Nombre : 3.
- Caisson isolé.
- Marque : RAFFEL.
- Type: CICC Ventilateur centrifuge.
- Batterie : Aluminium / Inox.
- Pas d'ailettes : 12 / 8 mm.
- Habillage en panneaux sandwichs de polyuréthanne.
- dégivrage par résistances électriques avec ventilation (volet commandé par vérin, cuvette de récupération des eaux de dégivrage).

# 3) Condenseur évaporatif :

- Nombre : 1.
- Marque: RAFFEL.
- Type: CRV.
- Batterie en tube d'acier Séparateur de gouttelettes Système de distribution d'eau (rampe à eau avec buses de pulvérisation en PVC).
- Ventilateur centrifuge à deux vitesses.
- Sans désurchauffeur.

### 4) Bouteille séparatrice intermédiaire (économiseur) :

- Bouteille de type verticale à injection totale.
- Système de récupération d'huile soupape de sécurité.
- Régulation de Niveau par flotteur et vanne d'injection.

### 5) Bouteille séparatrice basse pression :

- Bouteille de type horizontale.
- Système de récupération automatique de l'huile soupape de sécurité.
- Régulation de Niveau par flotteur.

### 6) Pompes de fluide frigorigène (R717)

- Pompes hermétiques type : CAM.
- Alimentation à partir de la bouteille séparatrice basse pression.
- Éléments de sécurité et de régulation.
- Une pompe en fonctionnement, l'autre en secours.

### 7) Régulation:

• Un automate programmable TSX 47 pilote les consignes de fonctionnement et de sécurité de l'ensemble de l'équipement frigorifique.

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 4 sur 27

# PREMIÈRE PARTIE : ÉTUDE FONCTIONNELLE D'UNE PARTIE DE L'INSTALLATION

Cette première partie concerne l'étude d'un compresseur à vis de l'équipement frigorifique (ANNEXE 3 page 12/27)

### TRAVAIL DEMANDÉ:

### Le compresseur à vis :

### 1.1) L'huile dans le compresseur à vis

A partir des données du C.C.T.P

- **Donner** le rôle de l'huile dans un compresseur à vis.
- On donnera quelques lignes d'explication.

### 1.2) Le refroidissement de l'huile

- a) Comment s'effectue le refroidissement de l'huile issue du séparateur placé au refoulement du compresseur. Quel est l'intérêt de ce système ?
- b) Citer et expliquer deux autres systèmes de refroidissement de l'huile possible.

Pour ces solutions il est demandé un schéma de principe avec une légende et quelques lignes d'explication.

1.3) Le circuit d'huile du compresseur à vis est représenté par le schéma (ANNEXE 3 page 12/27)

Ce circuit comporte les organes de sécurité, de régulation ou de mesure repérés de A1 à A5.

Effectuer la description des appareils de régulation et de sécurité en remplissant le document réponse (ANNEXE 4 page 13/27).

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	Étude des Installations – option C FECEISI	

# DEUXIÈME PARTIE : ANALYSER LES TECHNOLOGIES INSTALLÉES

Cette deuxième partie concerne l'étude du dégivrage des évaporateurs ainsi que le système de retour d'huile

# 2,1) Étude du dégivrage d'un frigorifère (caisson isolé)

Le système de dégivrage utilisé est un dégivrage par résistances électriques. Ces résistances électriques sont placées derrière la batterie et dans la cuvette d'écoulement.Leur puissance est de l'ordre de 80 w/m2 de surface.

Le dégivrage s'effectue par circulation d'air chaud (résistances) après fermeture du volet motorisé.

• Justifier l'utilisation de cette solution en la comparant avec la solution utilisant le gaz chaud.

# 2.2) Étude du système de retour d'huile:

- a) Expliquer comment se comporte l'huile et le fluide frigorigène (NH3 dans la bouteille séparatrice basse pression à -35°C).
- b) Proposer un système de retour d'huile permettant de réintégrer l'huile automatiquement à l'aspiration des compresseurs à vis (utilisant le gaz chaud)

Vous compléterez le document réponse (ANNEXE 5 page 14/27) Expliquer le fonctionnement du système

- c) Indiquer le fonctionnement du système de soutirage d'huile sur la bouteille moyenne pression (température intermédiaire -5°C)- (ANNEXE 2 page 11/27)
- **Donner** les avantages et inconvénients de ce système.
- Le système est-il applicable à la bouteille BP installation en fonctionnement ?

### 2.3) Système de contrôle du séparateur BP: (ANNEXE 5 page 14/27)

Indiquer le rôle des contrôleurs de niveau haut et bas placés sur la bouteille séparatrice BP

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 6 sur 27

# TROISIÈME PARTIE : DIMENSIONNER ET SÉLECTIONNER UNE PARTIE DE L'INSTALLATION

Cette troisième partie concerne la production frigorifique de la nouvelle chambre froide négative (SCHEMA – ANNEXE 2 page 11/27)

### Conditions de fonctionnement :

- Installation avec deux compresseurs a vis
- Installation à injection totale
- Fluide: NH3
- Puissance frigorifique totale : 350 KW
- Température d'évaporation dans la bouteille BP :-35°C
- Température de condensation : +35°C
- Le sous refroidissement liquide dans le condenseur : 5K
- La température entrée régleur est identique à la température sortie condenseur
- Température intermédiaire (bouteille MP) : -5°C
- température de refoulement des compresseurs : 90°C
- Echauffement dans la conduite aspiration compresseur : 5K
- Température au point 10 : -5°C
- Pression de refoulement de la pompe (le Delta P pompe = 1,5 bar)
- Taux de recirculation de la pompe : 4
- Pas de perte de charge dans le circuit excepté dans le réseau évaporatif.
- Le tracé de la compression n'est pas demandé de façon précise

### **TRAVAIL DEMANDE:**

### 3.1 DIMENSIONNEMENT DE L'INSTALLATION

- **3.1.1) Justifier** l'emploi d'un système économiseur sur un compresseur à vis **Donner** quelques lignes d'explication.
- 3.1.2) Tracer le cycle de l'installation sur le diagramme enthalpique R717 (ANNEXE 6 page 15 / 27) en respectant la numérotation du schéma (ANNEXE 2 page 11/27).
- 3.1.3) Relever les caractéristiques des points du cycle et remplir le tableau (ANNEXE 9 page 18 / 27).
- 3.1.4) Déterminer le débit massique aspiration basse pression total (qmBP en kg/s).
- 3.1.5) Déterminer le débit massique économiseur (qmi en kg/s) et le débit massique haute pression total (qm P en kg/s).
- 3.1.6) calculer le débit volume aspiré basse pression qvaBP (m3/h) par compresseur.
- 3.1.7) Calculer le débit massique (qmp en kg/s) et le débit volume (qvp en m3/h) de la pompe de fluide frigorigène en fonctionnement.

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 7 sur 27

# 3.2) SÉLECTION DES ÉQUIPEMENTS

### 3.2.1) Les compresseurs (ANNEXE 10 Page19 / 27)

- Sélectionner les compresseurs à partir des documents constructeurs.
- **Préciser** la puissance frigorifique d'un compresseur.

# 3.2.2) Les caissons isolés (frigorifères) – (ANNEXES 11 – 12 pages 20/27 et 21/27)

- Sélectionner un caisson isolé à partir des documents constructeurs.
- **Donner** ses caractéristiques techniques.

### 3.2.3) Le condenseur évaporatif – (ANNEXES 13-14-15 pages 22/27 – 23/27 – 24/27)

On donne la température humide de l'air : 23°C

On donne la puissance absorbée d'un compresseur : 95 KW On donne la puissance d'un refroidisseur d'huile : 36 KW

- Calculer la puissance de rejet au condenseur.
- Sélectionner le condenseur à partir des documents constructeurs.

### 3.2.4) Les pompes de fluide frigorigène (ANNEXE 16 page 25/27)

Une pompe de fluide frigorigène en service (l'autre en secours)

- Débit volume de la pompe fluide frigorigéne : 5,25 m3/h.
- Faire la sélection du modèle à mettre en place sachant que la perte de charge du réseau est de : 1.5 x10<sup>5</sup> Pa.

On déterminera la Hm en m de colonne de liquide.

- **Préciser** quelle est la hauteur h à respecter entre le niveau de liquide de la bouteille et la bride d'aspiration de la pompe (on négligera les pertes de charge de la canalisation d'aspiration de la pompe)
- Prendre une sécurité de 0,5m
- Le montage des pompes s'effectue sans diaphragme.

# 3.2.5) Effet environnemental du fluide NH3 (R717)

• Quel est l'impact sur l'effet de serre et la couche d'ozone du fluide NH3.

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 8 sur 27

# QUATRIÈME PARTIE : ÉLABORER UN DOCUMENT DE RÉALISATION D'UNE PARTIE DE L'INSTALLATION

# **PARTIE ÉLECTRIQUE:**

Cette quatrième partie concerne les schémas électriques des circuits de puissance et de commande d'une partie de l'installation.

# APPAREIL: LE CONDENSEUR ÉVAPORATIF

Montage du moteur électrique du ventilateur : moteur à deux vitesses de type Dahlander

- PV : petite vitesse
- GV : grande vitesse

La pompe à eau est asservie au fonctionnement de la tour.

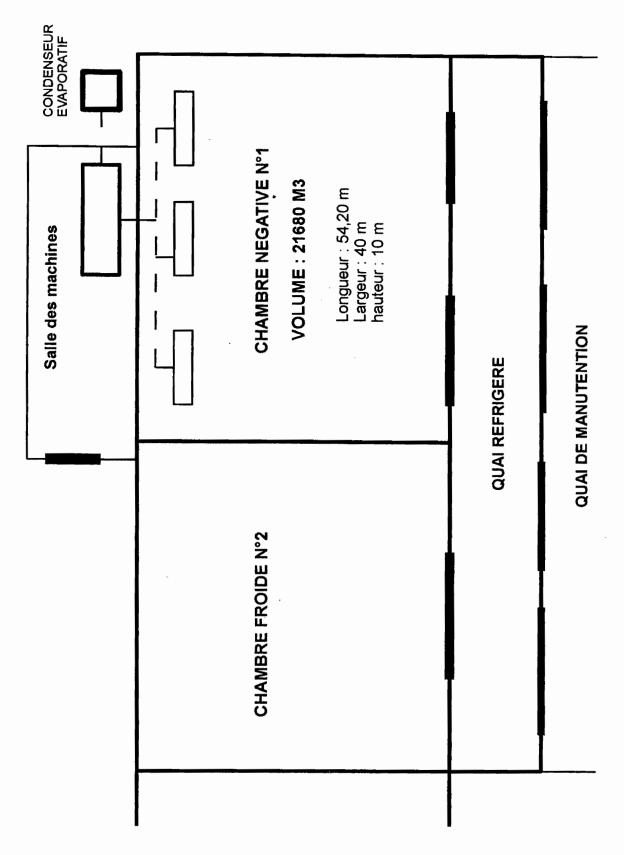
### Cahier des charges :

Composants	Caractéristiques
ventilateurs	2 vitesses
Contacts pressostats	HP1 pour la PV et HP2 pour la GV
Moteur électrique - ventilateur	Vitesse PV: 4,4 KW, Vitesse GV: 17,6 KW
Pompe à eau asservie au fonctionnement du condenseur évaporatif	Puissance = 1,5 KW
Résistance -8°C avec thermostat	Puissance = 6 KW

- **4.1)** Expliquer en quelques lignes comment s'effectue la régulation du moteur du ventilateur du condenseur évaporatif (éventuellement par un graphe fonctionnel).
- 4.2) On donne le schéma de puissance (400Vtri +N) destiné à alimenter le condenseur évaporatif avec les sécurités et les liaisons électriques (document réponse ANNEXE 17 page 26/27). Expliquer le principe de fonctionnement (quel rôle joue chaque contacteur ?).
- **4.3)** Compléter le schéma de commande (230V) destiné à alimenter le condenseur évaporatif (document réponse ANNEXE 18 page 27 / 27).
- Ligne de sécurité (Arrêt d'urgence, M/A, et les protections nécessaires ......).
- Lignes contacteurs (HP1 pour la PV et HP2 pour la GV).
- Ligne de commande de la pompe intégrant le capteur de niveau bas.
- ligne de commande de la résistance antigel par thermostat.

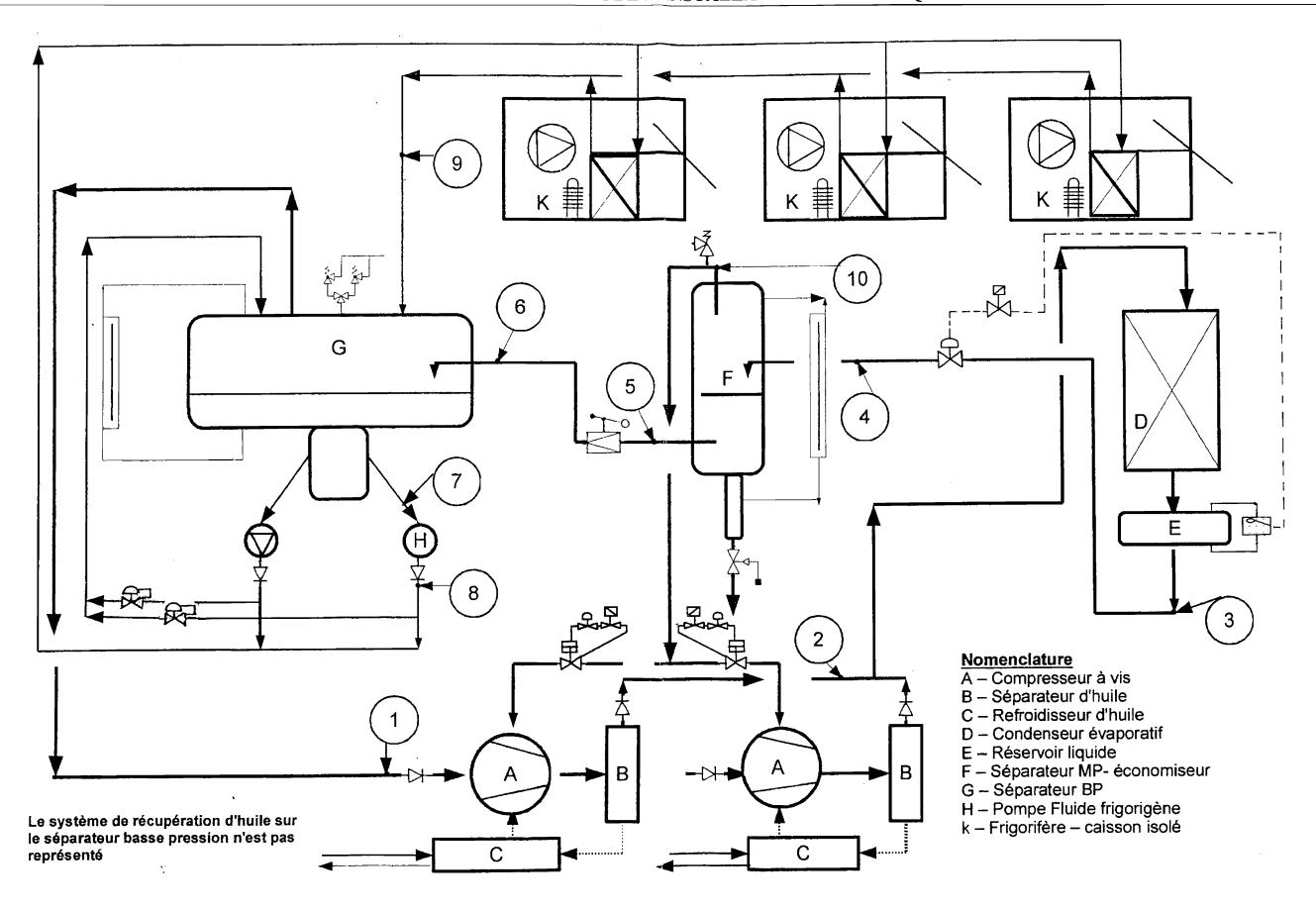
BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 9 sur 27

# LA PLAN DE L'ENTREPOT FRIGORIFIQUE - EXTENSION



BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 10 sur 27

# LE SCHEMA DE PRINCIPE DE L'INSTALLATION FRIGORIFIQUE



BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009	
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 11 sur 27	

# ANNEXE 3 LE SCHÉMA DU COMPRESSEUR À VIS THERMOPLONGEUR **POMPE A HUILE** REFOULEMENT LE SYSTEME ECONOMISEUR N'EST PAS REPRESENTE SUR CE SCHEMA (A5) **A4** SEPARATEUR RESERVOIR D'HUILE Réseau d'eau REFROIDISSEUR D'HUILE A2 $\sum$ **ASPIRATION** A

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 12 sur 12

ш
<u>~</u>
œ
ပ
Щı
_
z
Ш
$\alpha$
ш
7

Examen ou concours :Spécialité/Option :	Série*:	Numérotez chaque page (dans le cadre en bas de la page)
Repère de l'épreuve :		et placez les feuilles intercalaires dans
Épreuve/sous-épreuve :(Préciser, suivi s'il y a lieu, le sujet choisi)	_	le bon sens.

# ANNEXE 4 – à rendre avec la copie

# PREMIÈRE PARTIE – DOCUMENT RÉPONSE

REPÈRES	DÉSIGNATION	ROLE
A1	Pressostat différentiel d'huile	
A2	Thermostat de température de refoulement	
A3		
A4	Thermostat de sécurité huile froide	
A5		

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENT	S	Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 13 sur 27

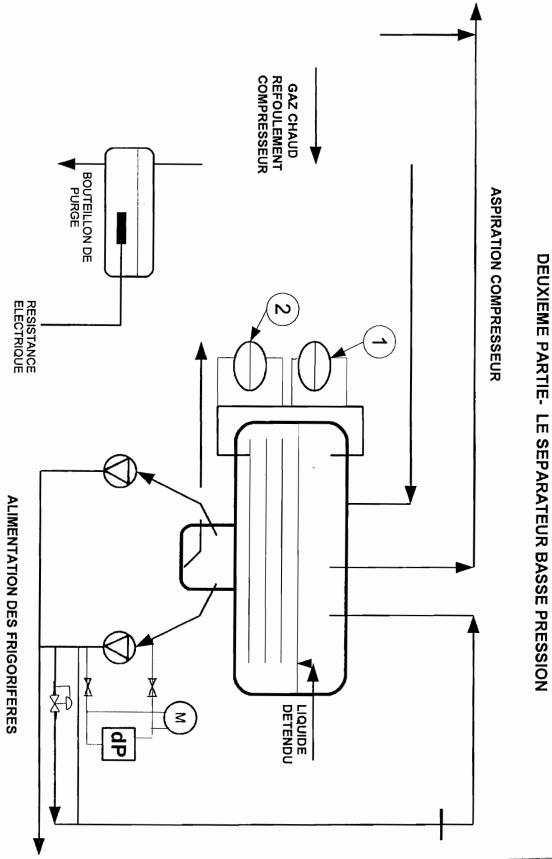
	U	U
	Ω	Ľ
	7	7
	;	ţ
	5	2
•	ч	u
	2	Z
	Ū	L
	Ē	ľ
	L	u
	Ξ	ī

Examen ou concours :	Série* :
Spécialité/Option :	
Repère de l'épreuve :	
Épreuve/sous-épreuve :	

Numérotez chaque page (dans le cadre en bas de la page) et placez les feuilles intercalaires dans le bon sens.

ANNEXE 5 à rendre avec la copie

# DEUXIÈME PARTIE: DOCUMENT RÉPONSE



BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS

Étude des Installations – option C

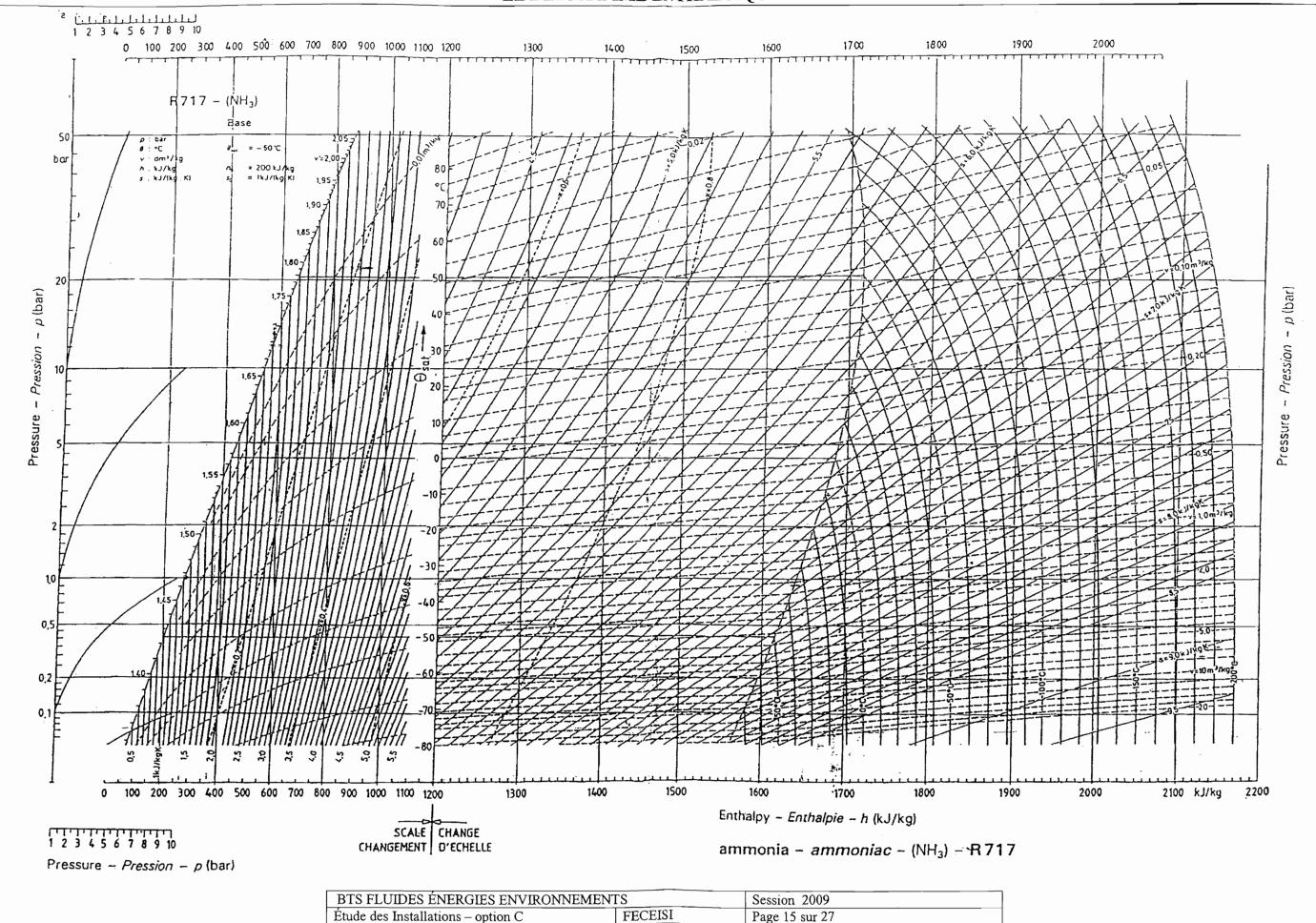
FECEISI

Session 2009

Page 14 sur 27

ANNEXE 6

LE DIAGRAMME ENTHALPIQUE R717



# Ammoniac - R717 – État vapeur surchauffée

# CARACTERISTIQUES THERMODYNAMIQUES DU R717

		Volume massique (dm3/kg)											
Tempér. à satur.	Press. à satur.	SURCHA	UFFE (°C	;)									
°C	bar	0	5	10	15	20	25_	30	40	50			
	:					`							
-70	0,11	9 007,00	9 235,00	9 463,00	9 691,00	9 918,00	10 140,00	10 370,00	10 820,00	11 270,00			
-60	0,22	4 702,00	4 818,00	4 933,00	5 048,00	5 163,00	5 277,00	5 391,00	5 618,00	5 844,00			
-50	0,41	2 624,00	2 688,00	2 751,00	2 813,00	2 875,00	2 937,00	2 999,00	3 122,00	3 244,00			
-40	0,72	1 551,00	1 588,00	1 625,00	1 661,00	1 696,00	1 732,00	1 768,00	1 839,00	1 909,00			
-35	0,93	1 215,00	1 244,00	1 272,00	1 300,00	1 328,00	1 356,00	1 384,00	1 439,00	1 493,00			
-34	0,98	1 159,00	1 186,00	1 213,00	1 240,00	1 267,00	1 293,00	1 320,00	1 372,00	1 424,00			
-33	1,03	1 106,00	1 132,00	1 157,00	1 183,00	1 209,00	1 234,00	1 259,00	1 309,00	1 358,00			
-30	1,19	962,60	985,30	1 008,00	1 030,00	1 052,00	1 074,00	1 096,00	1 139,00	1 182,00			
-28	1,31	879,46	900,18	920,68	940,98	961,12	981,05	1 000,97	1 040,36	1 079,38			
-25	1,52	770,60	788,70	806,70	824,40	842,10	859,50	876,90	911,30	945,30			
-22	1,73	677,34	693,32	709,11	724,73	740,20	755,50	770,76	800,91	830,74			
-20	1,90	622,80	637,50	652,10	666,40	680,70	694,70	708,70	736,40	763,80			
-18	2,07	573,39	586,95	600,34	613,58	626,67	639,59	652,51	677,97	703,13			
-15	2,36	508,00	520,00	531,90	543,60	555,20	566,70	578,10	600,70	622,90			
-12	2,67	451,24	461,99	472,58	483,03	493,36	503,55	513,71	533,71	553,45			
-10	2,91	417,70	427,70	437,60	447,30	456,80	466,30	475,70	494,20	512,50			
-5	3,55	346,20	354,60	362,80	370,90	378,80	386,70	394,50	409,90	425,00			
0	4,29	289,00	296,10	303,00	309,80	316,50	323,10	329,60	342,50	355,20			
5	5,16	242,90	248,90	254,80	260,50	266,20	271,80	277,40	288,20	298,90			
10	6,15	205,40	210,50	215,60	220,50	225,40	230,20	234,90	244,10	253,20			
15	7,28	174,60	179,10	183,50	187,70	191,90	196,00	200,10	208,10	215,80			
20	8,57	149,30	153,20	157,00	160,70	164,40	167,90	171,40	178,30	185,00			
25	10,03	128,30	131,70	135,00	138,30	141,50	144,60	147,60	153,60	159,50			
30	11,67	110,70	113,70	116,70	119,60	122,40	125,10	127,80	133,00	138,10			
35	13,50	95,94	98,64	101,30.	103,80	106,30	108,70	111,10	115,70	120,20			
40	15,55	83,46	85,88	88,23	90,50	92,71	94,87	96,97	101,10	105,10			
45	17,82	72,85	75,04	77,15	79,19	81,18	83,11	85,00	88,65	92,19			
50	20,33	63,79	65,78	67,69	69,54	71,33	73,07	74,77	78,04	81,21			
55	23,10	56,01	57,83	59,58	61,25	62,88	64,45	65,99	68,95	71,79			
60	26,14	49,30	50,97	52,57	54,11	55,59	57,03	58,42	61,11	63,67			
65	29,48	43,48	45,03	46,51	47,92	49,28	50,60	51,87	54,32	56,65			
70	33,12	38,42	39,86	41,24	42,54	43,80	45,00	46,17	48,41	50,54			
75	37,08	33,98	35,35	36,63	37,84	39,00	40,12	41,20	43,26	45,21			
80	41,40	30,09	31,38	32,58	33,72	34,80	35,84	36,84	38,74	40,54			
85	46,08	26,65	27,88	29,02	30,09	31,11	32,07	33,00	34,77	36,43			
90	51,14	23,60	24,78	25,87	26,88	27,84	28,75	29,62	31,26	32,81			
95	56,62	20,87	22,02	23,07	24,04	24,95	25,80	26,62	28,16	29,60			
100	62,52	18,42	19,56	20,58	21,50	22,37	23,18	23,95	25,40	26,74			
110	75,75	14,18	15,34	16,33	17,21	18,01	18,75	19,45	20,74	21,93			
120	91,07	10,50	11,85	12,86	13,72	14,48	15,18	15,82	16,99	18,06			

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENT	Session 2009	
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 16 sur 27

# Ammoniac - R717 – État saturé

Tempér.	Pression		Volume	massique	Masse volumique		
	absolue	solue effective liquide		vapeur	liquide	vapeur	
t	pa	pe ·	<b>v</b> '	V"	p'	р"	
°C	bar	bar	dm3/kg	m3/kg	kg/dm3	kg/m3	
-70	0,109	-0,904	1,378	9,006	0,725	0,111	
-60	0,219	-0,794	1,401	4,702	0,713	0,212	
-50	0,408	-0,605	1,424	2,625	0,702	0,380	
-40	0,717	-0,296	1,449	1,551	0,690	0,644	
-35	0,931	-0,082	1,462	1,215	0,683	0,823	
-34	0,979	-0,034	1,465	1,159	0,682	0,862	
-33	1,030	+0,017	1,467	1,105	0,681	0,904	
-30	1,195	0,182	1,475	0,9625	0,677	1,038	
-25	1,515	0,502	1,489	0,7705	0,671	1,297	
-20	1,901	0,888	1,504	0,6228	0,664	1,605	
-15	2,362	1,349	1,518	0,5079	0,658	1,968	
-14	2,464	1,451	1,521	0,4881	0,657	2,048	
-10	2,908	1,895	1,534	0,4177	0,651	2,394	
-5	3,548	2,535	1,549	0,3462	0,645	2,888	
0	4,294	3,281	1,566	0,2890	0,638	3,460	
5	5,158	4,145	1,583	0,2429	0,631	4,116	
10	6,150	5,137	1,601	0,2053	0,624	4,870	
15	7,285	6,272	1,619	0,1746	0,617	5,727	
20	8,574	7,561	1,639	0,1493	0,610	6,697	
25	10,030	9,010	1,659	0,1283	0,602	7,794	
30	11,670	10,650	1,680	0,1107	0,595	9,033	
35	13,500	12,480	1,702	0,09593	0,587	10,424	
40	15,550	14,530	1,726	0,08345	0,579	11,983	
45	17,820	16,800	<b>.</b> 1,750	0,07284	0,571	13,728	
50	20,330	19,310	1,777	0,06378	0,562	15,678	
55	23,100	22,080	1,805	0,05600	0,554	17,857	
60	26,140	25,120	1,834	0,04929	0,545	20,288	
65	29,480	28,460	1,866	0,04348	0,535	22,999	
70	33,120	32,100	1,900	0,03841	0,526	26,034	
75	37,080	36,060	1,937	0,03398	0,516	29,429	
80	41,400	40,380	1,973	0,03009	0,506	33,233	
85	46,080	45,060	2,022	0,02665	0,494	37,523	
90	51,140	50,120	2,071	0,02359	0,482	42,390	
95	56,620	55,600	2,125	0,02087	0,470	47,915	
100	62,520	61,500	2,183	0,01842	0,458	54,288	
110	75,750	74,730	2,349	0,01418	0,425	70,521	
120	91,070	90,050	2,594	0,01050	0,385	95,238	
130	108,880	107,860	3,185	0,00659	0,313	151,768	
132,3	113,530	112,510	4,274	0,00443	0,233	233,972	

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENT	Session 2009	
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 17 sur 27

Examen ou concours :	Série* :
Spécialité/Option :	
Repère de l'épreuve :	
Épreuve/sous-épreuve : (Préciser, suivi s'il y a lieu, le sujet choisi)	

Numérotez chaque page (dans le cadre en bas de la page) et placez les feuilles

intercalaires dans le bon sens.

# ANNEXE 9 – à rendre avec la copie DOCUMENT RÉPONSE

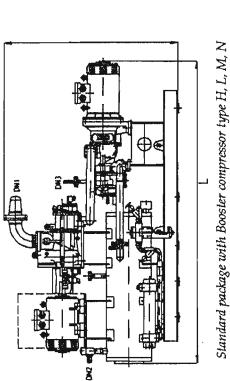
# TABLEAU DES CARACTÉRISTIQUES DES POINTS

POINTS	PRESSION (bar)	TEMPERATURE (°C)	ENTHALPIE KJ / Kg
1			
Aspiration compresseur BP			
2			
Refoulement compresseur BP			
3			
Sortie réservoir liquide			
4			
Entrée bouteille			
intermédiaire			
5			
Sortie bouteille			
intermédiaire			
6			
Entrée bouteille BP			
7			
Aspiration pompe FF			
8			
Refoulement pompe FF			
9			
Retour FF des			
évaporateurs			
10			
Aspiration compresseur			
pression intermédiaire			

V1: m3/k
----------

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEME	Session 2009	
Etude des Installations – option C	FECEISI	Page 18 sur 27

# ANNEXE 10 LES COMPRESSEURS A VIS



Mass <sup>;</sup> (kg)	2300	2400	3400	3600	2900	3100	3200	3350	3400	4000	4200	4400	5950	9150	11250	13200
н	1970	1970	2150	2150	2150	2330	2400	2400	2530	2530	2530	2565	2565	3250	3250	3250
Simensions <sup>- 2</sup> (mm) W	1000	1000	1200	1200	1100	1200	1200	1200	1480	1480	1480	1480	1660	1960	2080	2080
1	3420 - 3790	3420 - 3790	3760 - 4130	3760 - 4130	3760 - 4130	3760 - 4130	4630 - 5110	4630 - 5110	4630 - 5110	4630 - 5110	4630 - 5110	4630 - 5110	5500 - 5820	5850 - 6600	2900 - 6650	6100 - 6830
V) at 2940 min <sup>-1</sup> 04A <sup>1</sup> -40/+35 °C	11.6	137	170	211	197	265	330	371	427	499	610	683	826	786	1224	1340
rigeration Capacities (kV <sub>J</sub> °1-35/+35°C   R4	119	140	176	223	509	274	341	387	458	527	638	737	880	1094	1316	1493
SP2 Package Re with Booster NH	Ι		∑	Z	۵.	22	S	⊢	>	M	<b>&gt;</b> -	2	×	XB	XC	QX

\*) Capacity with interstage cooler \*\*) Except for technical changes, Mass without motor

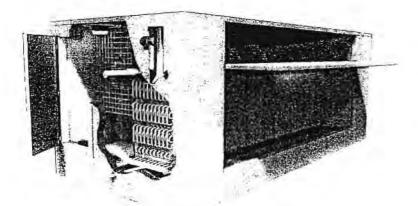
BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENT	Session 2009	
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 19 sur 27

# FRIGORIFÈRES - CAISSONS ISOLÉS

Correction factors (NH<sub>3</sub> - pump) (DT1)
Facteurs de correction (NH<sub>3</sub> par pompe) (DT1)
Korrekturfaktoren (NH<sub>3</sub> - Pumpenbetrieb) (DT1)

			Facto	r 1 - Facto	eur 1 - Fai	ktor 1				
Delta T Température d'évaporation										
(°C)	-5	-10	-15	-20	-25	-30	-35	-40	-45	
5	0,79	0,75	0,73	0,71	0,68	0,67	0,65	0,64	0.62	
6	1,00	0,95	0,91	0,88	0,86	0,84	0,82	0,80	0,78	
7	1,21	1,15	1,10	1,06	1,03	1,0,1	0,99	0,97	0,94	
8	1,42	1,35	1,29	1,24	1,21	1,18	1,15	1,12	1,09	
9	1,64	1,56	1,48	1,43	1,38	1,34	1,31	1,28	1,24	
10	1,99	1,87	1,67	1,61	1,56	1,52	1,48	1,44	1,41	
11	2,24	2,10	1,87	1,80	1,73	1,68	1,64	1,60	1,58	
12	2,48	2,33	2,07	1,97	1,91	1,86	1,81	1,78	1,75	

	Correction factors for Facteurs de correction   Korrekturfaktoren für	pour d'autres fluides				
	Factor 2 - Facteur	2 - Faktor 2				
ild ide nittel	Type of refrigerant system Mode d'alimentation Kältemitteleinspeisung					
Fluid Fluide Kältemitte	Pump Pompe Pumpenbetrieb	Direct expansion Détente directe Thermoventilbetrieb				
NH <sub>3</sub>	1	0,85				
CO2	1,02	0,88				
R 404A	0,92	0,77				



### Données de base

Pour sélectionner un caisson isolé CICC ou CICH, il est nécessaire de connaître certaines données telles que :

- Puissance (kW)
- Température d'évaporation,
- Fluide frigorigène
- Facteur de correction

### Exemple

Soit:

- Ailettes : 60 / 60 mm - Puissance : 85 kW
- Fluide frigorigène : CO<sub>2</sub> par pompe
   Température d'évaporation : 35° C
- Température d'entrée d'air : 25° C
- Facteur 1 : 1,48
- Facteur 2:1,02
- Ventilateurs centrifuges

D'où : 85 / (1,48 x 1,02) = 56,3 kW D'après cette sélection, le modèle sélectionné est le suivant :

· CICC 6 - 80 - 4

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONN	EMENTS	Session 2009	
Étude des Installations - option C	FECEISI	Page 20 sur 27	

# **DONNÉES TECHNIQUES**

/ Inox - Aluminium /

50 X 50

Centrifugal fans / Ventilateurs centrifuges / Radialventilatoren

7 2 <del>7</del>	Capacity Pulssance Leistung	low d'air nstrom	ace ace	l rows rideaux Wände	tubes tubes Rohre	ngth r ailette Länge	fume e int. lumen	VENTIL	NTRIFUGA TEURS CE ALVENTIL	ENTRIFUGES	Coll heater tance batterle auschörheizung	heater s cuvette enhelzung	heater se volet enhelzung	DIM	ERALL DENSIONS	HORS T	OUT
Model Modell Modell	Capacity Pulssanc Leistung	Air flow Débit d'air Volumenstrom	Surface Surface Fläche	Number of rows Nombre de rideaux Anzahl der Wände	Number of tubes Nombre de tubes Anzahl der Rohre	Fin length Longueur allette berippte Länge	Int. Volume Volume int. Rohrvolumen	Туре	Motors Motoren	Quantity Quantité Anzahl	Coll heater Résistance batterle Wärmetauscherheizung	Drip tray heater Résistance cuvette Tropfwannenheizung	Damper heater Résistance volet Abtauklappenhelzung	Length Longueur Lange	Width Largeur Breite	Height Hautour Höha	Weight Polds Gewicht
	kW	m³/h	m²			mm	11:	-	kW		kW	kW	kW	min	mm	mm	kg
CICC 5-80-11A	40,5	32980	215	8	22	2400	73	18/18/2	7,2/1,8	4	16,5	2,2	2,5	3600	2400	2100	1918
CICC 5-80-2IA	46	31220	269	10	22	2400	, 92	18/18/2	7,2/1,8	1	20.1	2,2	2,5	3600	2400	2100	1971
CICC 5-80-31A	50	29630	323	12	22	2400	110	18/18/2	7,2/1,8	1	24	2.2	2,5	3600	2400	2100	2031
CICC 5-80-41A	74,5	62110	411	8	28	3600	137	18/13/2	11/3	2	33	2.9	3,4	4800	2400	2400	2707
CICC 5-80-5IA	86	59240	514	10	28	3600	175	18/13/2	11/3	2	40,2	2,9	3.4	4800	2400	2400	2831
CICC 5-80-61A	95	56810	617	12	28	3600	210	18/13/2	11/3	2	48	2,9	3.4	4800	2400	2400	2949
CICC 5-80-71A	95	77000	537	8	28	4700	178	18/18/2	11/3	2	40,2	3,6	4.1	8000	2400	2400	3147
CICC 5-80-8IA	110,4	73630	671	10	28	4700	223	18/18/2	11/3	2	48	3,6	4,1	6000	2400	2400	3278
CICC 5-80-9IA	121	70700	806	12	28	4700	267	18/18/2	11/3	2	60	3,6	4,1	6000	2400	2400	3444
CICC 5-80-10IA	142	123300	B05	8	34	5800	265	18/18/2	11/3	3	63	4,3	4,9	7200	2400	2700	4166
CICC 5-80-11IA	167	118860	1006	10	34	5800	331	18/18/2	11/3	3	72	4.3	4,9	7200	2400	2700	4457
CICC 5-80-12IA	186	114740	1207	12	34	5800	398	18/18/2	11/3	3	90	4,3	4.9	7200	2400	2700	4564
CICC 5-160-11A	33,6	29240	169	- 8	18	2300	57	18/18/2	7,2/1.8	1 1	16,5	2;2	2,5	3600	2400	2100	2008
CICC 5-160-21A	39	27980	211	10	18	2300	72	18/18/2	7,2/1,8	21	20,1	2,2	2,5	3600	2400	2100	2088
CICC 5-160-3IA	43,3	27380	253	12	18	2300	86	18/18/2	7,2/1,8	145.70	. 24	2,2	2,5	3600	2400	2100	2068
CICC 5-160-4IA	66	57020	333	В	24	3400	112	18/13/2	11/3	2	33	2,9	3,4	4800	2400	2400	2903
CICC 5-160-51A	76	54330	416	- 10	24	3400	140	18/13/2	11/3	2	40,2	2.9	3,4	4800	2400	2400	2984
CICC 5-160-6IA	84	52660	499	12	24	3400	168	18/13/2	11/3	2	48	2,9	3,4	4800	2400	2400	3072
CICC 5-160-7IA	85	71300	441	В	24	4500	145	18/18/2	11/3	2	40,2	3,6	4,1	- 6000	2400	2400	3321
CICC 5-160-8IA	97	67730	551	10	24	4500	186	18/18/2	11/3	2	48	3,6	4,1	6000	2400	2400	3430
CICC 5-160-9IA	109	67000	661	12	24	4500	223	18/18/2	11/3	2 1	60	3,6	4,1	6000	2400	2400	3566
CICC 5-160-10IA	128	115000	651	8	28	5700	213	18/18/2	11/3	3	63	4,3	4.9	-7200	2400	2700	4375
UIUG 5-160-111A	:148	103200	814	10	26	5700	- 272	18/18/2	11/3	3111	72	4,3	4,9	7200	2400	2700	4563
CICC 5-160-121A	166	105920	977	12	28	5700	927	18/18/2	11/3	3	90	4,3	4,9	7200	2100	2700	4729,

### Axial fans / Ventilateurs hélicoïdes / Axialventilatoren

-0-	ance ang	ow d'alr istrom	ice ice	rows	of tubes de tubes er Rohre	railette Länge	lume e int. umen		AXIAL FA	ELICOIDES	Coil heater tance batterie auscherhelzung	heater s cuvette enheizung	heater se volet enheizung	DIM	ERALL D ENSIONS MESSUNG	HORS T	OUT
Model Modele Modell	Capacity Pulssance Leistung	Air flow Débit d'air Volumenstrom	Surface Surface Fläche	Number of rows Nombre de rideaux Anzahl der Wände	Number of tubes Nombre de tubes Anzahl der Rohre	Fin length Longueur allette berippte Länge	Int. Volume Volume int. Rohrvolumen	Ø	Motors Moteurs Motoren	Quantity Quantité Anzahl	Coll heater Résistance batterie Wärmetauscherhelzung	Drip tray heater Résistance cuvette Tropfwannenheizung	Damper heater Résistance volet Abtauklappenheizung	Length Longueur Länge	Width Largeur Breite	Height Hauteur Höhe	Weight Poids Gewicht
	kW	m³/h	m²			mm	1		kW		kW	kW	kW	mm	mm	mm	kg
CICH 5-80-1IA	40,5	32980	215	8	22	2400	73	550	1,5	3	16,5	2,2	2,5	3600	2400	2100	1818
CICH 5-80-21A	46	31220	269	10	22	2400	92	550	1,5	3	20,1	2,2	2,5	3600	2400	2100	1871
CICH 5-80-3IA	50	29630	323	12	22	2400	110	550	1,5	3	24	2,2	2,5	3600	2400	2100	1931
CICH 5-80-4IA	74,5	62110	411	8	28	3600	137	550	2,2	5	33	2,9	3,4	4800	2400	2400	2467
CICH 5-80-5IA	86	59240	514	10	28	3600	175	550	2,2	5	40,2	2,9	3,4	4800	2400	2400	2591
CICH 5-80-61A	95	56810	617	12	28	3600	210	550	2,2	5	48	2,9	3.4	4800	2400	2400	2709
CICH 5-80-7IA	95	77000	537	8	28	4700	178	550	2,2	6	40,2	3,6	4.1	6000	2400	2400	2847
CICH 5-80-8IA	110,4	73630	671	10	28	4700	223	550	2,2	6	48	3,6	4,1	6000	2400	2400	3078
CICH 5-80-9IA	121	70700	806	12	28	4700	267	550	2,2	6	60	3,6	4,1	6000	2400	2400	3244
CICH 5-80-10IA	142	123300	805	8	34	5800	265	600	2,2	В	63	4,3	4,9	7200	2400	2700	3826
CICH 5-80-11IA	167	118860	1006	10	34	5800	331	600	2.2	В	72	4,3	4,9	7200	2400	2700	4117
CICH 5-80-12IA	186	114740	1207	12	34	5800	398	600	2,2	8	90	4,3	4,9	7200	2400	2700	4324
CICH 5-160-1IA	33,6	29240	169	В	18	2300	57	550	1.5	3	16,5	2,2	2,5	3600	2400	2100	1899
CICH 5-160-2IA	39	27980	211	10	18	2300	72	550	1,5	3	20,1	2,2	2,5	3600	2400	2100	1978
CICH 5-160-3IA	43,3	27380	253	12	18	2300	86.	550	1,5	3	24	2,2	2,5	3600	2400	2100	1958.
CICH 5-160-4IA	66	57020	333	B	24	3400	112	550	2,2	5	33	2,9	3,4	4800	2400	2400	2667
CICH 5-160-5IA	76	54330	416	10	24	3400	140	550	2,2	5	40,2	2,9	3,4	4800	2400	2400	2752
CICH 5-160-6IA	84	52660	499	12	24	3400	168	550	2,2	5	48	2,9	3,4	4800	2400	2400	2840
CICH 5-160-7IA	85	71300	441	8	24	4500	145	550	2.2	6	40,2	3,6	4,1	6000	2400	2400	3101
CICH 5-160-8IA	97	67730	551	10	24	4500	186	550	2.2	6	48	3.6	4,1	6000	2400	2400	3260
CICH 5-160-9IA	109	67000	661	12	24	4500	223	550	2,2	6	60	3,6	4.1	6000	2400	2400	3376
CICH 5-160-10IA	128	115000	651	8	28	5700	213	600	2,2	В.,	63	4,3	4,9	7200	2400	2700	4040
CICH 5-160-11IA	148	108200	814	10	28	5700	272	600	2,2	B	72	4,3	4,9	7200	2400	2700	4231
CICH 5-160-12IA	166	105920	977	12	28	5700	327	600	2,2	8	90	4.3	4,9	7200	2400	2700	4398

12

Kältomittel: NH<sub>3</sub> - Pumpenbetrieb Kältomittel: NH<sub>3</sub> - Pumpenbetrieb Lufteintrittstemperatur: - 25 °C

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS Étude des Installations – option C

FECEISI

# LE CONDENSEUR ÉVAPORATIF

# PROCÉDURE DE SÉLECTION

# Données de base

Pour sélectionner un condenseur évaporatif CRV, il convient de connaître certaines données telles que

- la puissance de réjection (kW)

. Qc

- le fluide frigoriaène

NH.

- le facteur de correction

Fc

# Méthode à suivre

 Déterminer le facteur de correction à appliquer à l'aide de la table I, ou de la table II selon le fluide utilisé.

Qn = Puissance nominale

Qc = Puissance de réjection

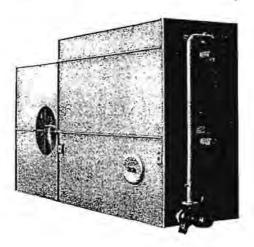
Fc = Facteur de correction

Reporter ensuite la température de condensation et la température de bulbe humide connues dans leurs lignes et colonnes respectives. Le facteur de correction figurera à l'intersection de ces deux éléments.

2) Après avoir obtenu le facteur de correction, déterminer la puissance nominale selon la formule :

$$Qn = Qc/Fc$$

 Reporter le résultat obtenu dans la table III à la colonne intitulée "Puissance nominale" pour obtenir la sélection du modèle approprié.



### Exemple 1:

### Soit :

\* puissance de réjection Qc : 320 kW \* fluide frigorigène : NH<sub>3</sub> \* température de condensation : 30°C \* température de bulbe humide : 22°C

### d'où :

\* suivant table I, Fc: 0,549

\* puissance nominale

Qn = Qc/Fc: 320/0,549 = 583 kW

\* d'après table III, le modèle sera un CRV 408C

### Exemple 2:

Pour une procédure de sélection avec désurchauffeur (E) :

\* puissance nominale Qn = 320/0,549 = 583 kW

\* d'après table III, le modèle sera un CRV 310C

### Exemple 3:

### Soit:

\* puissance de réjection Qc : 320 kW \* fluide frigorigène : R22 \* température de condensation : 30°C \* température de bulbe humide : 22°C

### dair

\* suivant table II, Fc: 0,494

\* puissance nominale

Qn = Qc/Fc: 320/ 0,494 = 647 kW

\* d'après table III, le modèle sera un CRV 410B

# Condenseur évaporatif

TYPE CRV

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONN	EMENTS	Session 2009	
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 22 sur 27	

# ANNEXE 14 LE CONDENSEUR ÉVAPORATIF

Table I: facteur de correction NH<sub>3</sub> (R717)

			l			Te	Température de bulbe humide (°C)	ture d	e bulb	e hum	ide (°	()							
		13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	56	27	28	. 67	30
	30	1,030	0,983	0,933	0,878	0,832	0,779	0,722	0,666	0,613	0,549	0,488	0,425	) 658'0	),290 (	0,983 0,933 0,878 0,832 0,779 0,722 0,666 0,613 0,549 0,488 0,425 0,359 0,290 0,219 0,148 0,078	148 0	8/0/	
•	31	1,100	1,054	1,007	0,953	0,907	0,854	0,797	0,741	0,688	0,624	0,563	0,501	0,435	) /98′(	,054 1,007 0,953 0,907 0,854 0,797 0,741 0,688 0,624 0,563 0,501 0,435 0,367 0,297 0,226 0,156 0,081	,226 0	,156 0	,081
	32	1,176	1,129	1,082	1,028	0,982	0,929	0,872	0,816	0,764	0,700	0,640	0,579	0,514 (	),446 (	1,129 1,082 1,028 0,982 0,929 0,872 0,816 0,764 0,700 0,640 0,579 0,514 0,446 0,375 0,303 0,233 0,131	303 0	,233 0	131
	33	1,252	1,205	1,157	1,103	1,058	1,004	0,915	0,893	0,841	0,778	0,719	0,658	0,592	),524 (	1,205 1,157 1,103 1,058 1,004 0,915 0,893 0,841 0,778 0,719 0,658 0,592 0,524 0,453 0,382 0,315 0,243	382.0	,315 0	,243
	34	1,327	1,282	1,234	1,180	1,136	1,083	1,027	0,974	0,921	0,857	0,798	0,737	0,671	),604 (	1,282 1,234 1,180 1,136 1,083 1,027 0,974 0,921 0,857 0,798 0,737 0,671 0,604 0,536 0,466 0,396 0,325	466.0	0 968	325
	35	1,406	1,360	1,312	1,259	1,215	1,163	1,107	1,051	1,000	0,937	0,878	0,818	0,754 (	) /89′(	1,360 1,312 1,259 1,215 1,163 1,107 1,051 1,000 0,937 0,878 0,818 0,754 0,687 0,617 0,548 0,481 0,410	,548 0	,481 0	,410
	36	1,485	1,440	1,393	1,339	1,296	1,243	1,187	1,131	1,080	1,018	0,961	0,901	0,835	) 692'(	,440 1,393 1,339 1,296 1,243 1,187 1,131 1,080 1,018 0,961 0,901 0,835 0,769 0,702 0,634 0,568 0,498	634 0	0 895	498
-	37	1,567	1,521	1,473	1,420	1,376	1,324	1,268	1,214	1,165	1,103	1,044	0,985	0,921	),854 (	,521 1,473 1,420 1,376 1,324 1,268 1,214 1,165 1,103 1,044 0,985 0,921 0,854 0,790 0,721 0,657 0,585	,721 0	0 259	585
(D <sub>e</sub> )	38	1,648	1,603	1,554	1,501	1,459	1,408	1,353	1,296	1,248	1,186	1,130	1,070	1,009 (	),943 (	,603 1,554 1,501 1,459 1,408 1,353 1,296 1,248 1,186 1,130 1,070 1,009 0,943 0,878 0,810 0,744 0,673	810 0	744 0	673
de (	39	1,730	1,686	1,639	1,587	1,545	1,492	1,437	1,382	1,334	1,274	1,219	1,160	1,087	1,032 (	,686 1,639 1,587 1,545 1,492 1,437 1,382 1,334 1,274 1,219 1,160 1,087 1,032 0,966 0,898 0,834	0 868	,834 0	0,764
condensation	40	1,817		1,723	1,671	1,630	1,579	1,524	1,471	1,423	1,364	1,308	1,249	1,186	1,121	1,771 1,723 1,671 1,630 1,579 1,524 1,471 1,423 1,364 1,308 1,249 1,186 1,121 1,056 0,998 0,926 0,856	0 866	0 976	958
	41	1,902 1	1,857	1,811	1,759	1,717	1,667	1,614	1,560	1,513	1,452	1,399	1,338	1,276	1,211	857 1,811 1,759 1,717 1,667 1,614 1,560 1,513 1,452 1,399 1,338 1,276 1,211 1,148 1,081 1,019 0,950	,081	019 0	950
	42	1,989	1,945	1,900	1,850	1,809	1,758	1,704	1,651	1,603	1,542	1,489	1,430	1,368	1,304	945 1,900 1,850 1,809 1,758 1,704 1,651 1,603 1,542 1,489 1,430 1,368 1,304 1,242 1,176 1,114 1,046	176 1	,114 1	,046
	43	2,083	2,037	1,991	1,940	1,900	1,849	1,795	1,740	1,694	1,635	1,581	1,523	1,462	1,398	2,037 1,991 1,940 1,900 1,849 1,795 1,740 1,694 1,635 1,581 1,523 1,462 1,398 1,337 1,271 1,211 1,144	,271	,211	,144
	44	2,173	2,128	2,083	2,031	1,990	1,940	1,887	1,834	1,788	1,728	1,677	1,619	1,557	1,495	2,173 2,128 2,083 2,031 1,990 1,940 1,887 1,834 1,788 1,728 1,677 1,619 1,557 1,495 1,435 1,369 1,310 1,241	,369 .1	,310 1	,241
	45	2,264	2,220	2,175	2,123	2,084	2,034	1,981	1,929	1,883	1,824	1,772	1,715	1,656	1,567	2220 2,175 2,123 2,084 2,034 1,981 1,929 1,883 1,824 1,772 1,715 1,656 1,567 1,532 1,467 1,438 1,407	,467 1	,438	,407
	46		2,314	2,269	2,217	2,178	2,129	2,077	2,025	1,980	1,922	1,872	1,815	1,754	1,691	2,314 2,269 2,217 2,178 2,129 2,077 2,025 1,980 1,922 1,872 1,815 1,754 1,691 1,631 1,565 1,505 1,443	,565	,505	,443
	47			2,364	2,314	2,277	2,227	2,175.	2,122	2,079	2,021	1,971	1,913	1,853	1,790	2,364 2,314 2,277 2,227 2,175 2,122 2,079 2,021 1,971 1,913 1,853 1,790 1,730 1,664 1,607 1,539	,664 1	607 1	,539
	48	1		2,463	2,412	2,374	2,326	2,274	2,228	2,178	2,121	2,070	2,013	1,952	1,890	2,463 2,412 2,374 2,326 2,274 2,228 2,178 2,121 2,070 2,013 1,952 1,890 1,831 1,766 1,709 1,644	,766 1	709 1	,644

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENT	ΓS	Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 23 sur 27

# LE CONDENSEUR ÉVAPORATIF

# DONNÉES TECHNIQUES

Table III

Mo	dèle		nominale W)		à vide (g)		ctionnement g)	Charge en fond
Sans désurchauffeur	Avec désurchauffeur	Sans désurchauffeur	Avec désurchauffeur	Sans désurchauffeur	Avec désurchauffeur	Sans désurchauffeur	Avec désurchauffeur	env. (l)
CRV 104A	CRV 104AE	74	83	741	951	1142	1382	24
CRV 104B	CRV 104BE	78	87	744	954	1145	1385	24
CRV 104C	CRV 104CE	85	95	746	956	1147	1:387	24
CRV 104D	CRV 104DE	90	101	763	973	1164	1404	24
CRV 106A	CRV 106AE	101	113	828	1038	1260	1500	33
CRV 106B	CRV 106BE	. 107	120	830	1040	1262	1502	33
CRV 106C	CRV 106CE	116	1:30	830	1040	1262	1502	33
CRV 106D	CRV 106DE	123	138	837	1047	1269	1509	33
CRV 108A	CRV 108AE	129	144	928	1138	1391	1631	43
CRV 108B	CRV 108BE	137	153	930	1140	1393	1633	43
CRV 108C	CRV 108CE	149	169	938	1148	1401	1641	43
CRV 108D	CRV 108DE	158	177	942	1152	1405	1645	43
CRV 110B	CRV 110BE	166	186	1013	1223	1507	1747	52
CRV 110C	CRV 110CE	180	202	1013	1223	1507	1747	52
ÇRV 110D	CRV 110DE	190	213	1017	1227	1511	1751	52
CRV 206A	CRV 206AE	2.03	227	1305	1642	2152	2531	62
CRV 206B	CRV 206BE	215	241	1305	1642	2152	2531	62
CRV 206C	CRV 206CE	233	261	1310	1647	2157	2536	62
CRV 206D	CRV 206DE	247	277	1330	1667	2177	2556	62
CRV 208A	CRV 208AE	260	291	1512	1849	2421	2800	80
CRV 208B	CRV 208BE	276	309	1517	1854	2426	2805	80
CRV 208C	CRV 208CE	299	335 .	1537	1874	2446	2825	80
CRV 208D	CRV 208DE	317	355	1555	1892	2464	2843	80
CRV 210B	CRV 210BE	333	373	1678	2015	2649		
CRV 210C	CRV 210EE	361	404	1689	2015	2669	3028 3048	99 99
CRV 210D	CRV 210DE	383	429	1716	2053	2687	3066	99
CRV 308A	CRV 308AE	391				<del></del>		
CRV 308B	CRV 308BE	414	438 464	2011	2469	3367	3880	118
CRV 308C	CRV 308EE	450	504	2024	2469 2482	3367	3880	118
CRV 308D	CRV 308DE	477	.534	2024	<u>2482</u> 2519	3380. 3417	3893 3930	118 118
CRV 310B	CRV 310BE	500						
CRV 3105	CRV 310BE	543	560 608	2261	2719	3711	4224	146
CRV 310D	CRV 310CE	575	644	2298	2719	3711	4224	146
CRV 408C					2756	3748	4261	146
CRV 408C	CRV 408CE CRV 408DE	636	672 712	2584	3154	4386	5024	155
and the same of th				2629	3199	4431	5069	155
CRV 410B	CRV 410BE	667	747	2881	3451	4808	5446	193
CRV 410C	CRV 410CE	724	811	2906	3476	4833	5471	193
CRV 410D	CRV 410DE	767	859	2951	3521	4878	5516	193
CRV 608A	CRV 608AE	781	875	3557	4356	6260	7169	235
CRV 608B	CRV 608BE	829	928	3557	4356	6260	7169	235
CRV 608C	CRV 608CE	899	1007	3583	4382	6286	7195	235
CRV 608D	CRV 608DE	953	1067	3657	4456	6360	- 7269	235
CRV 610B	CRV 610BE	1000	1120	4057	4856	6947	7856	291
CRV 610C	CRV 610CE	1085	1215	4057	4856	6947	7856	291
CRV 610D	CRV 610DE	1150	1288	4131	4930	7021	7930	291
CRV 808C	CRV 808CE	1200	1344	4613	5615	8205	9343	310
CRV 808D	CRV 808DE	1272	1425	4703	5709	8295	9433	310
CRV 810B	CRV 810BE	1334	1494	5207	6209	9049	10187	385
CRV 810C	CRV 810CE	1,448	1622	5207	6259	9099	10237	-385
CRV 810D	CRV 810DE	1535	1719	5347	6349	9189	10327	385

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENT	ΓS	Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 24 sur 27

# LE CONDENSEUR ÉVAPORATIF

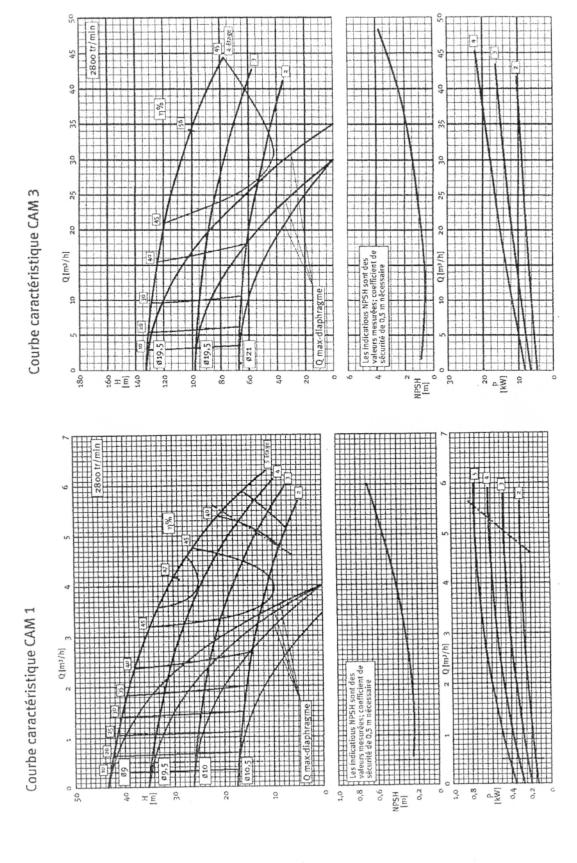
# DONNÉES TECHNIQUES

Table III

Mo	dèle		nominale W)		à vide (g)		ctionnement g)	Charge en fond
Sans désurchauffeur	Avec désurchauffeur	Sans désurchauffeur	Avec désurchauffeur	Sans désurchauffeur	Avec désurchauffeur	Sans désurchauffeur	Avec désurchauffeur	env. (l)
CRV 104A	CRV 104AE	74	83	741	951	1142	1382	24
CRV 104B	CRV 104BE	78	87	744	954	1145	1385	24
CRV 104C	CRV 104CE	85	95	746	956	1147	1:387	24
CRV 104D	CRV 104DE	90	101	763	973	1164	1404	24
CRV 106A	CRV 106AE	101	113	828	1038	1260	1500	33
CRV 106B	CRV 106BE	. 107	120	830	1040	1262	1502	33
CRV 106C	CRV 106CE	116	1:30	830	1040	1262	1502	33
CRV 106D	CRV 106DE	123	138	837	1047	1269	1509	33
CRV 108A	CRV 108AE	129	144	928	1138	1391	1631	43
CRV 108B	CRV 108BE	137	153	930	1140	1393	1633	43
CRV 108C	CRV 108CE	149	169	938	1148	1401	1641	43
CRV 108D	CRV 108DE	158	177	942	1152	1405	1645	43
CRV 110B	CRV 110BE	166	186	1013	1223	1507	1747	52
CRV 110C	CRV 110CE	180	202	1013	1223	1507	1747	52
ÇRV 110D	CRV 110DE	190	213	1017	1227	1511	1751	52
CRV 206A	CRV 206AE	2.03	227	1305	1642	2152	2531	62
CRV 206B	CRV 206BE	215	241	1305	1642	2152	2531	62
CRV 206C	CRV 206CE	233	261	1310	1647	2157	2536	62
CRV 206D	CRV 206DE	247	277	1330	1667	2177	2556	62
CRV 208A	CRV 208AE	260	291	1512	1849	2421	2800	80
CRV 208B	CRV 208BE	276	309	1517	1854	2426	2805	80
CRV 208C	CRV 208CE	299	335 .	1537	1874	2446	2825	80
CRV 208D	CRV 208DE	317	355	1555	1892	2464	2843	80
CRV 210B	CRV 210BE	333	373	1678	2015	2649		
CRV 210C	CRV 210EE	361	404	1689	2015	2669	3028 3048	99 99
CRV 210D	CRV 210DE	383	429	1716	2053	2687	3066	99
CRV 308A	CRV 308AE	391				<del></del>		
CRV 308B	CRV 308BE	414	438 464	2011	2469	3367	3880	118
CRV 308C	CRV 308EE	450	504	2024	2469 2482	3367	3880	118
CRV 308D	CRV 308DE	477	.534	2024	<u>2482</u> 2519	3380. 3417	3893 3930	118 118
CRV 310B	CRV 310BE	500						
CRV 3105	CRV 310BE	543	560 608	2261	2719	3711	4224	146
CRV 310D	CRV 310CE	575	644	2298	2719	3711	4224	146
CRV 408C					2756	3748	4261	146
CRV 408C	CRV 408CE CRV 408DE	636	672 712	2584	3154	4386	5024	155
and the same of th				2629	3199	4431	5069	155
CRV 410B	CRV 410BE	667	747	2881	3451	4808	5446	193
CRV 410C	CRV 410CE	724	811	2906	3476	4833	5471	193
CRV 410D	CRV 410DE	767	859	2951	3521	4878	5516	193
CRV 608A	CRV 608AE	781	875	3557	4356	6260	7169	235
CRV 608B	CRV 608BE	829	928	3557	4356	6260	7169	235
CRV 608C	CRV 608CE	899	1007	3583	4382	6286	7195	235
CRV 608D	CRV 608DE	953	1067	3657	4456	6360	- 7269	235
CRV 610B	CRV 610BE	1000	1120	4057	4856	6947	7856	291
CRV 610C	CRV 610CE	1085	1215	4057	4856	6947	7856	291
CRV 610D	CRV 610DE	1150	1288	4131	4930	7021	7930	291
CRV 808C	CRV 808CE	1200	1344	4613	5615	8205	9343	310
CRV 808D	CRV 808DE	1272	1425	4703	5709	8295	9433	310
CRV 810B	CRV 810BE	1334	1494	5207	6209	9049	10187	385
CRV 810C	CRV 810CE	1,448	1622	5207	6259	9099	10237	-385
CRV 810D	CRV 810DE	1535	1719	5347	6349	9189	10327	385

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENT	ΓS	Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 24 sur 27

# ANNEXE 16 LES POMPES DE FLUIDE FRIGORIGÈNE NH3





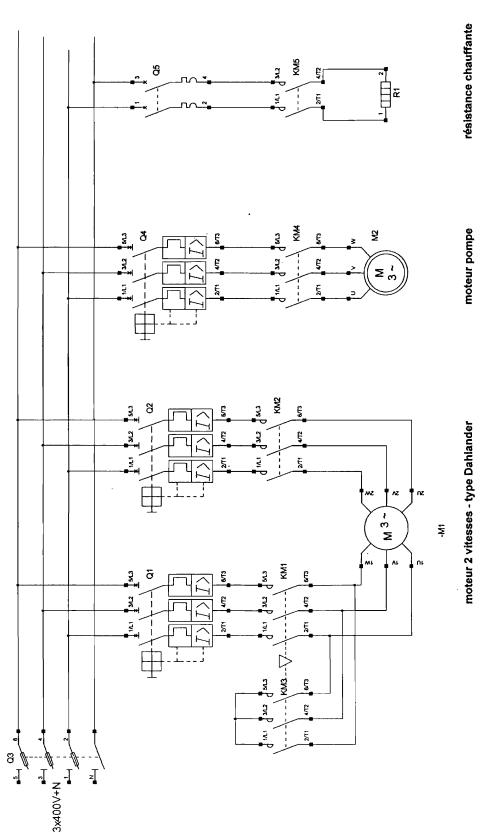
H( en m de colonne de liquide)

BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENT	S	Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 25 sur 27

	١	1		
	1	1	į	
	(		٠	١
۰	ı	j	l	l
		•		P
	ā	į		
	i		į	
	į		l	
	1			

Examen ou concours :	Série* :	Numérotez chaque
Spécialité/Option :		page (dans le cadr en bas de la page et placez les feuille intercalaires dans le bon sens.
Repère de l'épreuve :		
Épreuve/sous-épreuve :		

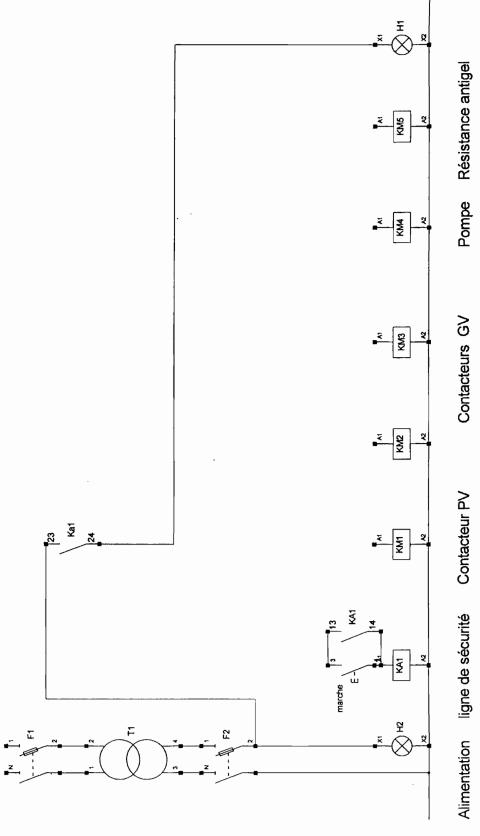
# **QUATRIEME PARTIE:**



BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 26 sur 27

Examen ou concours :	Série* :	Numérotez chaque
Spécialité/Option :		page (dans le cadre en bas de la page)
Repère de l'épreuve :		et placez les feuilles intercalaires dans
Épreuve/sous-épreuve :		le bon sens.

# ANNEXE 18 à rendre avec la copie QUATRIEME PARTIE : DOCUMENT RÉPONSE



BTS FLUIDES ÉNERGIES ENVIRONNEMENTS		Session 2009
Étude des Installations – option C	FECEISI	Page 27 sur 27