

Ce document a été numérisé par le <u>CRDP de Montpellier</u> pour la Base Nationale des Sujets d'Examens de l'enseignement professionnel

Ce fichier numérique ne peut être reproduit, représenté, adapté ou traduit sans autorisation.

CORRIGE

Ces éléments de correction n'ont qu'une valeur indicative. Ils ne peuvent en aucun cas engager la responsabilité des autorités académiques, chaque jury est souverain.

Production d'éthanol comme carburant à partir de la betterave sucrière

BACCALAUREAT PROFESSIONNEL INDUSTRIES DES PROCEDES

EPREUVE E1.A1

CORRECTION

Session 2009

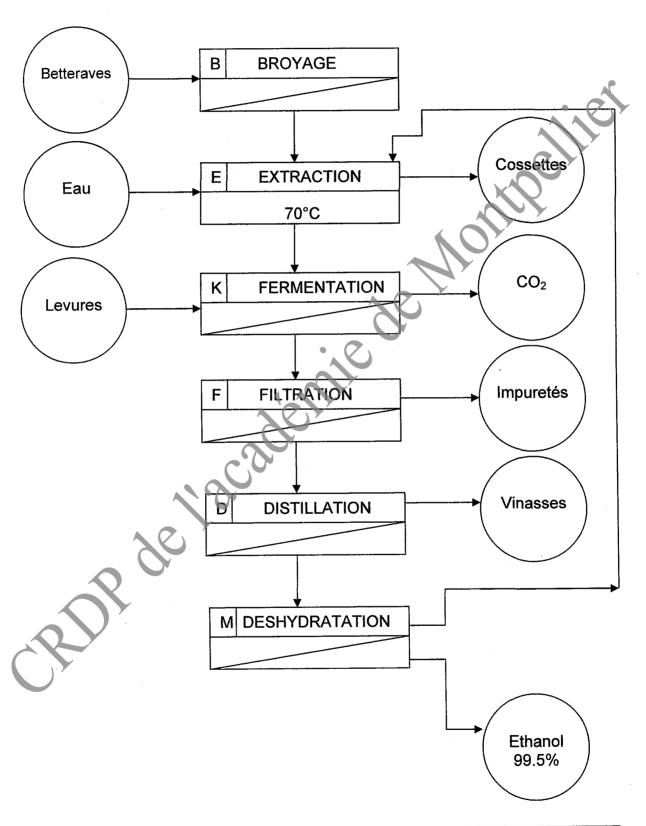
/22 points Partie 1 : Compréhension du procédé : 14 1-1) Schéma de principe 1-2) Extraction du sucre 1-2-1) la betterave 1-2-2) l'eau comme solvant d'extraction 1-2-2) l'eau chaude 1-3) Fermentation 1-3-1) quantité de sucre extraite 1-3-2) rendement d'extraction 1-4) L'éthanol anhydre Partie 2: Bilans thermiques: / 6 points 6 Etude de l'échangeur E1 : 2-1) Partie 3: Bilan matière / 12 points 2 Débit volumique d'éthanol anhydre 3-1) 2 **Détermination Qm6** 3-2) 2 **Détermination Qm1** 3-3) 4 Schéma bilan matière: 3-4) 2 Tableau: 3-5) Partie 4 : Régulation / 10 Tableau relatif au fonctionnement des boucles de régulation 4-1) 3 Etude du transmetteur pneumatique 4-2) 3 Regulation cascade: 4-3) Partie 5 : L'environnement comme enjeux / 10 2 5-1) Calculez les masses molaires : 5-2) Calculer le nombre de mole pour 1 Kg de carburant : 2 2 5-3) Calculer le nombre de mole de CO₂ produite : 2 5-4) Calculer la masse de CO2 produite : 2 5-5) Analyse de la combustion des deux carburants?

SOMMAIRE ET BAREMES

Partie 1 : Compréhension du procédé :

1-1)

Schéma de principe :
Renseignements écrits (Opération unitaires ; Repères appareillage ; Réactifs et produits) : 0,5pts par réponses. Fléchage et présentation : 4 points.



BAC PRO Industries de Procédés	Session : 2009	Dossier CORRECTION		
E1 : Etude d'un procédé industriel				
Durée : 3 h Coefficient : 3 Page 3/1				

1-2) Extraction du sucre

c- Pourquoi la betterave est-elle broyée sous forme de cossette ?

Cela va permettre d'augmenter la surface de la racine en contact avec l'eau chaude et donc d'accroître la proportion de sucre récupéré.

d- Pourquoi utilise-t-on de l'eau comme solvant d'extraction dans l'industrie sucrière ?

L'eau est un bon solvant de qualité alimentaire

e- Pourquoi utilise-t-on de l'eau chaude ?

Pour augmenter la solubilité du sucre dans l'eau

1-3) Fermentation

$$C_6H_{12}O_6 \longrightarrow 2C_2H_5OH + 2CO_2$$

a. Déterminer la quantité de sucre extraite

Calcul n éthanol produit : n EtOH = 90.10³ / 46 = 1956,5 mol

D'après l'équation on a n/2 moles de C₆H₁₂O₆ soit :

m sucre = 978,3 * 180 = 176 086 g

b. Calculer du rendement d'extraction

Rdt = 176,09/1000 * 100 = 17,6 %

1-4) Pourquoi n'est-il pas possible d'obtenir de l'éthanol anhydre (à 99,5% d'éthanol par exemple) par distillation. Justifier.

Il n'est pas possible d'obtenir de l'éthanol anhydre (à 99,5 % d'éthanol) à cause de la présence d'un mélange homoazéotrope, on ne pourra obtenir au mieux de l'éthanol à 96%.

BAC PRO Industries de Procédés	Session : 2009	Dossier CORRECTION		
E1 : Etude d'un procédé industriel				
Durée : 3 h Coefficient : 3 Page 4/10				

Partie 2 : Bilans thermiques :

Etude de l'échangeur E1 :

Q1 = Q2
m1.Lv = m2 Cp .
$$\Delta$$
T
m1 = 17151 × 4 × (44 – 32) / 1272 = 647 Kg/h

Partie 3 : Bilan matière

Bilan matière sur la partie déshydratation de l'alcool :

3-1) Détermination du débit journalier volumique d'éthanol à 99,5% ?

Qm 5 total =
$$1645.8 \times 24/0.790 = 50\ 000\ I/J$$

3-2) Détermination du débit Qm6 Ethanol.

3-3) Détermination du débit Qm1 :

Si on considère que les perméats ne contiennent pas d'éthanol alors W3 = W4 = W5 = 0

Et on peut dire que Qm1 EtOH = Qm2 EtOH = Qm3 EtOH = 1637,6 Kg/h

Donc Qm1 Total = Qm1EtOH/0.7 = 1637,6/0.7 = 2339,4 Kg/h

Et Qm1 H2O = Qm1 total * 0,3 = 2339,4 * 0,3 = 701,8Kg/h

BAC PRO Industries de Procédés	Session : 2009	Dossier CORRECTION		
E1 : Etude d'un procédé industriel				
Durée : 3 h	Coefficient: 3	Page 5/10		

3-4) Compléter le schéma bilan matière de la page suivante : Détails des calculs :

Qm2H2O = Qm1H2O * 0,1 = 701,8 * 0,1 = 70,18 Kg/h

Qm2Total = 1637,57 + 70,18 = 1707,8 Kg/h

W2 = 1637,57 / 1707,8 * 100 = 95,9 %

R de l'academie de Montre llif Qm3H2O = Qm1H2O - Qm2H2O = 701,8 - 70,18 = 631,62 Kg/h

Qm3Total = 631,62 Kg/h

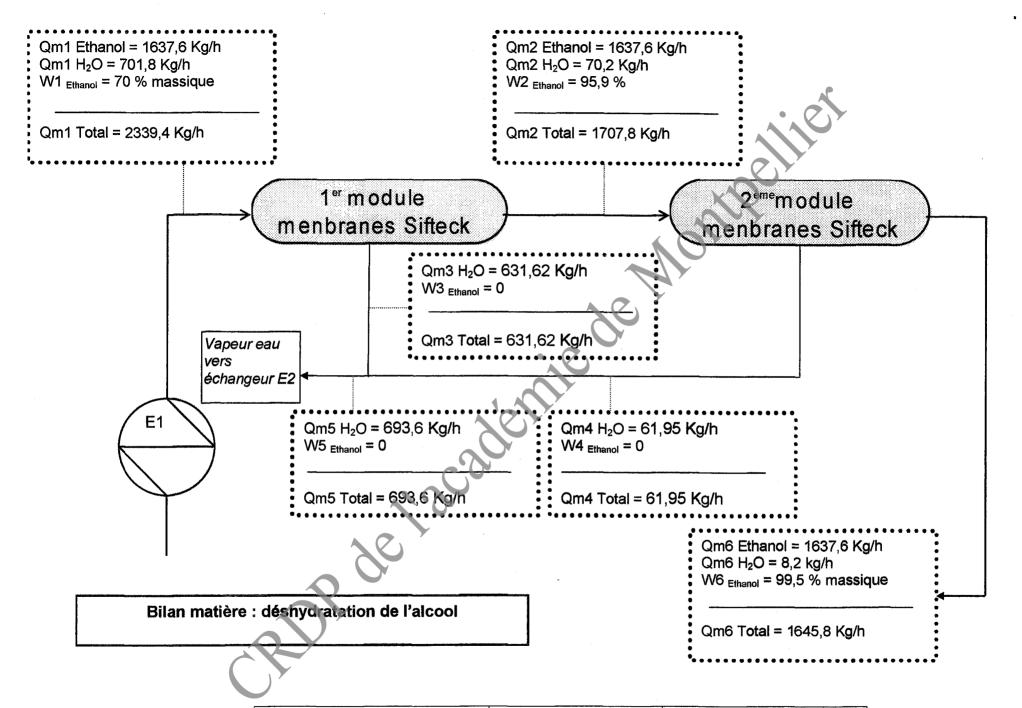
Qm4H2O = Qm2H2O - Qm6H2O = 70,18 - 8,23 = 61,95 Kg/h

Qm4Total = 61,95 Kg/h

Qm5H2O = Qm3H2O + Qm4H2O = 693,6 Kg/h

Qm5Total = 693,6 Kg/h

BAC PRO Industries de Procédés	Session : 2009	Dossier CORRECTION		
E1 : Etude d'un procédé industriel				
Durée : 3 h	Coefficient: 3	Page 6/10		



BAC PRO Industries de Procédés	Session: 2009	Dossier CORRECTION		
E1 : Etude d'un procédé industriel				
Durée : 3 h Coefficient : 3 Page 7/10				

Ligne	L1	L2	L3	L4	L5	L6
Débit massique en Kg/h	1645,8Kg/h	2339,4Kg/h	<u>693,6</u>	17151Kg/h	647Kg/h	14811,6Kg/h

Détails des calculs :

Bilan matière global partie distillation / déshydratation :

L6 = L4 - L2 = 17151 - 2 339,4 = **14811,6** Kg/h

Partie 4 : Régulation

<u>4-1)</u>

Boucle N°	Grandeur réglée	Grandeur réglante	Type de vanne FMA (NF)ou OMA (NO)	Sens d'action du régulateur (Direct ou Inverse)	Justification Sens action
1	T°C jus d'alcool sortie E1	Débit jus	ОМА	INV	Si la T°C jus sortie E1 augmente, le débit jus doit augmenter donc la vanne s'ouvrir Si T°C / TIC
2	Perte de charge colonne D	Débit vapeur de chauffe E3	FMA	INV	Si la ∆p augmente, le débit vapeur doit augmenter donc la vanne doit se fermer Si ∆p PdIC PdIC
3	T°C bas de colorine (D)	Débit soutirage vinasses	FMA	Direct	Si la T°C augmente, la vanne doit s'ouvrir Si T°C / TIC /
4	T°C sortie eau E4	Débit eau refroidissement E4	OMA	INV	Si la T°C eau augmente, le débit d'eau de refroidissement doit augmenter donc la vanne s'ouvrir Si T°C / TIC

BAC PRO Industries de Procédés	RO Industries de Procédés Session : 2009			
E1 : Etude d'un procédé industriel				
Durée : 3 h Coefficient : 3 Page 8/10				

Etude du transmetteur pneumatique de Δp de la boucle de régulation du 4-2) chauffage:

Signal de sortie du transmetteur =
$$\frac{20 \times 16}{100} + 4 = 7,2mA$$

Proposition d'amélioration de la boucle de régulation du soutirage du 4-3) lourd:

Compléter le tableau ci-dessous avec des flèches indiquant le sens de variation

	r TIC Maitre ERSE		PdIC Esclave ERSE	Organe correcteur FMA (NF)
m	S1	Consigne	S2	O (Ouvert) F(Fermé)
/ *	_		/	o
	7			F

Partie 5: L'environnement comme enjeux

Combustion de l'éthanol:

Combustion de l'essence (octane) :

9 H₂O.

Déterminer la quantité de CO₂ dégagée pour 1 Kg de carburant :

5-1. Calculez les masses molaires :

- éthanol :

C₂H₅OH

Masse molaire : 46 g/mol

- essence : C₈H₁₈

Masse molaire: 114 g/mol

- CO₂

Masse molaire: 44 g/mol

BAC PRO Industries de Procédés	Session : 2009	Dossier CORRECTION		
E1 : Etude d'un procédé industriel				
Durée : 3 h	Coefficient: 3	Page 9/10		

5-2. Calculer le nombre de mole pour 1 Kg de carburant :

- éthanol :

C₂H₅OH

nombre de mole : 21,7 mol

- essence :

C₈H₁₈

nombre de mole : 8,8 mol

5-3. Calculer le nombre de mole de CO2 produite :

- éthanol :

C₂H₅OH

nombre de mole de CO_2 : 2×21,7 mol = 43.4 mol

- essence :

C₈H₁₈

nombre de mole de CO₂: 8×8,8 mol = 70,4mol

5-4. Calculer la masse de CO₂ produite :

- éthanol :

C₂H₅OH

masse de CO₂: 1910 g

- essence :

C₈H₁₈

masse de CO₂: 3098 g

5-5. Tableau récapitulatif:

	Masse de carburant en Kg	Masse molaire En g/mol	Nombre de mole de carburant	Nombre de mole de CO ₂ produite	Masse de CO ₂ produite en Kg
Ethanol	1	46	21,7 mol	43.4mol	1,91
Essence C ₈ H ₁₈	38	114	8,8mol	70.4mol	3,1

5-6 quelle analyse peut-on en tirer pour une combustion de masse égale (1 Kg) de ces deux carburants?

Pour une même masse de carburant la quantité de CO₂ rejetée dans l'atmosphère est plus de 1,5 fois plus grande pour l'utilisation de l'essence par rapport au bioéthanol, le bioéthanol créera donc moins de gaz à effet de serre que l'essence.

BAC PRO Industries de Procédés	Session : 2009	Dossier CORRECTION
E1:	Etude d'un procédé industriel	
Durée : 3 h	Coefficient: 3	Page 10/10