## Corrigé du TD T5A

# Etude des équilibres liquide-vapeur des mélanges binaires

## **QCM** DE COURS

1/ Faux : ce n'est le cas que d'un éventuel mélange homoazéotrope.

2/ Faux : exemple des mélanges à homoazéotropes

3/Vrai

4/ Faux : c'est le cas de tous les mélanges qui atteignent la température de l'hétéroazé otrope, car alors le système est triphasé.

5/ Faux : il permet d'accéder au rapport des quantités de matière totales dans les deux phases.

6/ Vrai

7/ Faux : la phase vapeur est un mélange où l'eau est très souvent majoritaire.

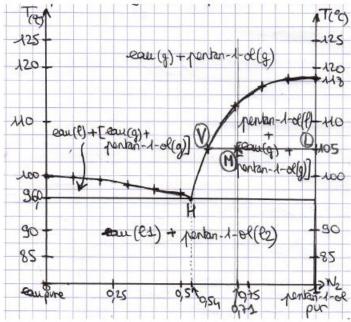
## EXERCICES DE COMPETENCES

## EXERCICE 1: CONSTRUCTION D'UN DIAGRAMME BINAIRE ISOBARE A PARTIR DES COURBES D'ANALYSE THERMIQUE

1/ Le changement d'état liquide/vapeur de tous les mélanges présente, à pression constante, un palier de température, sur lequel le système est triphasé. On a donc un mélange présentant un hétéroazéotrope et les deux liquides sont nonmiscibles (au moins partiellement, et même totalement non-miscibles sur la gamme de fractions massiques explorée).

2/ - le mélange de fraction massique  $w_2 = 54$  % se comporte comme un corps pur à la pression de travail : c'est le mélange hétéroazéotropique. On en déduit les coordonnées de l'hétéroazéotrope :  $(W_{2H} = 54 \%)$ ,  $T_{H} = 96,0 °C$  et l'équation de la courbe d'ébullition :  $T = T_H$ ;

- sur les courbes de refroidissement des autres mélanges, la première rupture de pente a lieu à l'apparition de la première goutte de liquide, c'est-à-dire à la température de rosée.



3.a/ Calculons tout d'abord la fraction massique en pentan-  
1-ol : 
$$W_2 = \frac{m_2}{m_1 + m_2} = \frac{M_2 \cdot n_2}{M_1 \cdot n_1 + M_2 \cdot n_2} \approx 71,0 \%$$

La verticale correspondant à cette composition de mélange coupe la courbe d'ébullition à 96,0 °C, température à laquelle le mélange commence à bouillir.

3.b/ Le point représentatif du système est alors le point M. D'après le théorème de l'horizontale :

- la phase liquide contient du pentan-1-ol pur;
- la phase vapeur (courbe de rosée) a une fraction massique  $w_2^g \approx 0,60$  en pentan-1-ol.

D'après le théorème des moments :  $\frac{m^1}{m^g} = \frac{MV}{ML} = \frac{w_2 - w_2^g}{1 - w_2} \approx$  $\frac{0.710-0.60}{1-0.710}$  soit  $\frac{m^1}{m^8} \approx 0.38$ .

De plus,  $m^{\rm l} + m^{\rm g} = m_1 + m_2 = M_1 \cdot n_1 + M_2 \cdot n_2 \approx$  62,1 g. On en déduit :  $m^1 \approx 17 \text{ g et } m^g \approx 45 \text{ g}$ .

- dans la phase liquide, il y a 17 g de pentan-1-ol; Au bilan :

- dans la phase gazeuse, il y a  $m^g \cdot w_2^g \approx 27$  g de pentan-1-ol et 45 - 27 = 18 g d'eau.

## EXERCICE 2: MELANGE EAU/ETHANOATE D'ETHYLE

1/ Ce diagramme est à homoazéotrope, de sorte qu'à l'état liquide, les deux composés sont totalement miscibles. En revanche, le mélange n'est pas idéal : ceci était prévisible puisque l'eau et l'éthanoate d'éthyle développent le même type

d'interactions de Van der Waals, mais l'eau peut établir en plus des liaisons hydrogène.

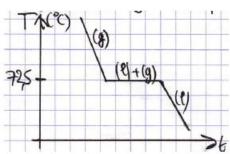
#### 2/ I: phase liquide homogène (1) [eau + EE] II et III: phase liquide (l) + phase gazeuse (g)

IV: phase gazeuse homogène (g) [eau + EE]

La courbe supérieure est la courbe de rosée (température pour laquelle, à composition donnée de la phase gazeuse, apparait une première goutte de liquide). La courbe inférieure est la courbe d'ébullition (température pour laquelle, à composition donnée de la phase liquide, apparait une première bulle de vapeur).

3/ Ce mélange est l'homoazéotrope à la pression atmosphérique, qui bout à température constante et à composition constante et égale des deux phases.

Lors du changement d'état de l'homoazéotrope, il y a : 6 paramètres intensifs de description  $(P, T, x_{ee}^1, x_{eau}^1, x_{ee}^g, x_{eau}^g)$ , reliés par 2 relations de fermeture  $(x_{ee}^1 +$  $x_{\rm eau}^{\rm l}=1, x_{\rm ee}^{\rm g}+x_{\rm eau}^{\rm g}=1$ ), 2 relations de Guldberg et Waage à l'équilibre  $(K_{\text{vap,ee}}^{\circ}(T) = \frac{P \cdot x_{\text{ee}}^{g}}{P^{\circ}} \text{ et } K_{\text{vap,eau}}^{\circ}(T) = \frac{P \cdot x_{\text{eau}}^{g}}{P^{\circ}}) \text{ et 2 relations supplémentaires } (P = 1)$ 1,013 bar et  $x_{\rm ee}^{\rm g}=x_{\rm ee}^{\rm l}$ ). Le nombre de degrés de liberté est donc : L=6-2-2-12 = 0, d'où la température fixée lors du changement d'état.



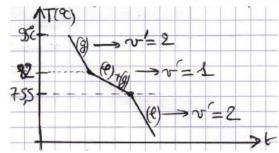
4/ Sur la verticale  $x_{ee} = 40$  %, on détermine  $T_{rosée} \approx 82$  °C et  $T_{ébullition} \approx$ 75,5 °C. La courbe de refroidissement isobare s'en déduit.

5/ A 80 °C, on lit respectivement sur les courbes d'ébullition et de rosée, à l'horizontale :  $x_{ee}^1 \approx 23 \%$  et  $x_{ee}^g \approx 45 \%$ .

D'après le **théorème des moments** :  $\frac{n^1}{n^g} = \frac{x_{ee}^g - x_{ee}}{x_{ee} - x_{ee}^1} \approx \frac{45 - 40}{40 - 23}$  soit  $\frac{n^1}{n^g} \approx 0.29$ .

Or,  $n^1+n^g=10$  mol. Donc :  $n^1\approx 2$ , 2 mol et  $n^g\approx 7$ , 8 mol. Au bilan :

- phase liquide :  $n^{\rm l} \cdot x_{\rm ee}^{\rm l} \approx 0$ , 5 mol et  $n^{\rm l} \cdot \left(1 x_{\rm ee}^{\rm l}\right) \approx 1$ , 7 mol d'eau ; phase gazeuse :  $n^{\rm g} \cdot x_{\rm ee}^{\rm g} \approx 3$ , 5 mol et  $n^{\rm g} \cdot \left(1 x_{\rm ee}^{\rm g}\right) \approx 4$ , 3 mol d'eau.



6/ En tête de colonne, on récupère (premier fuseau de gauche) le distillat qui est le mélange homoazéotropique de composition 66 % en EE, à sa température d'ébullition : 72,5 °C. Le résidu de distillation est de l'eau pure.

#### EXERCICE 3: MELANGE BINAIRE EAU-CYCLOHEXANE

1/ On a un diagramme à hétéroazéotrope correspondant à un mélange totalement non miscible à l'état liquide.

I: mélange vapeur homogène {B<sub>2</sub>(g) + B<sub>1</sub>(g)} IV : mélange liquide hétérogène  $\{B_2(l_2)\}$  +  $\{B_1(l_1)\}$ 

II: phase vapeur homogène  $\{B_2(g) + B_1(g)\}$  + phase liquide  $B_1(l_1)$ 

III: phase vapeur homogène  $\{B_2(g) + B_1(g)\}\$  + phase liquide  $B_2(l_2)$ 

2/ Il s'agit de la courbe de rosée, lieu des températures d'apparition de la première goutte de liquide à partir des mélanges gazeux correspondants.

3/ H est le point hétéroazéotropique ou hétéroazéotrope. En ce point, deux phases liquides ( $l_1$  de composition  $x_2^{l_1} = 0$ , et  $l_2$ de composition  $x_2^{l_2} = 1$ ) coexistent avec une phase vapeur de composition  $x_2^{v} = x_2(H)$ . La composition globale des phases liquides est également  $x_2$  (H).

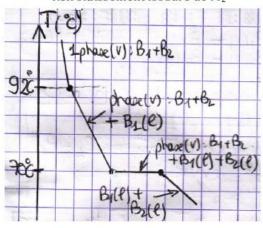
Paramètres intensifs de description : P, T,  $x_2^{l_1}$ ,  $x_2^{l_2}$ ,  $x_2^{v}$  (5).

Relations entre ces paramètres : deux relations de Guldberg et Waage pour les équilibres liquide-vapeur de  $B_1$  d'une part, de  $B_2$  d'autre part ;  $x_2^{l_1} = 0$  ;  $x_2^{l_2} = 1$  (4). <u>Relation supplémentaire</u> : P est fixée (1).

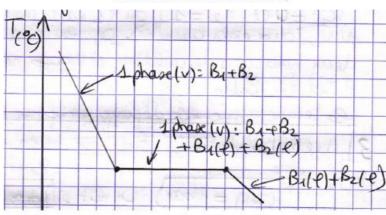
On en déduit que le nombre de degrés de liberté est ici L=0. On retrouve bien que la température et la composition  $x_2^v$ de la phase vapeur en ce point (et en tout point de la courbe d'ébullition) sont fixés.

4/

Refroidissement isobare de M2



Refroidissement isobare de M3



5/ Le système contient une phase vapeur dont la composition se lit à l'horizontale sur la courbe de rosée :  $x_2^{\rm v} \approx 0,55$ , et d'eau liquide pure  $(x_2^{l_1} \approx 0)$ . D'après le théorème des moments :  $\frac{n^{l_1}}{n^{v}} = \frac{|x_2 - x_2^{v}|}{|x_2 - x_2^{l_1}|} \approx 1,2$ . Or,  $n^{l_1} + n^{v} \approx 11$  mol. On en déduit :  $n^{l_1} \approx 1$ 

5,0 mol et  $n^{v} \approx 6,0$  mol.

Au bilan:

- phase liquide (l<sub>1</sub>):  $n_{\rm B_1}^{\rm l_1} \approx 5.0~{
m mol}$ - phase vapeur (v):  $n_{\rm B_2}^{\rm v} = x_2^{\rm v} \cdot n^{\rm v} \approx 1.8~{
m mol}$ 

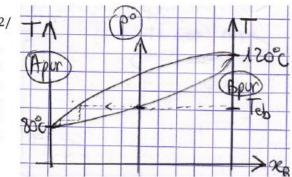
 $n_{\rm B_1}^{\rm v} = n^{\rm v} - n_{\rm B_2}^{\rm v} \approx 4.2 \; {
m mol}$ 

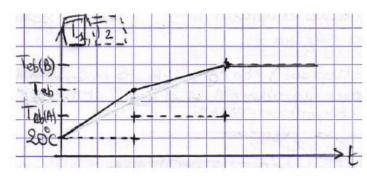
## EXERCICES DE REFLEXION

EXERCICE 4: DISTILLATION FRACTIONNEE D'UN MELANGE BINAIRE

1/ Cf. cours.

3/ Le liquide A + B dans le bouilleur s'échauffe jusqu'à la température  $T_{\rm \acute{e}b}(x_{\rm B.ini}) \in [80\,{}^{\circ}{\rm C}; 120\,{}^{\circ}{\rm C}]$ , aucune vapeur n'atteignant la tête de colonne, où  $T_2 = T_{amb}$ . Lorsque  $T_1$  atteint  $T_{\acute{e}b}(x_{B,ini}) \in [80 \, ^{\circ}C; 120 \, ^{\circ}C]$  où la phase vapeur apparait. Dès lors, A pur se retrouve sous la forme vapeur en tête de colonne (pouvoir séparateur infini) car il est le plus volatil; il s'y recondense à  $T_2 = T_{\text{vap}}^*(A)$ , et ceci tant qu'il reste du composé A liquide dans le bouilleur.

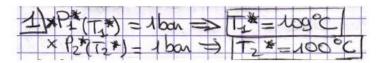


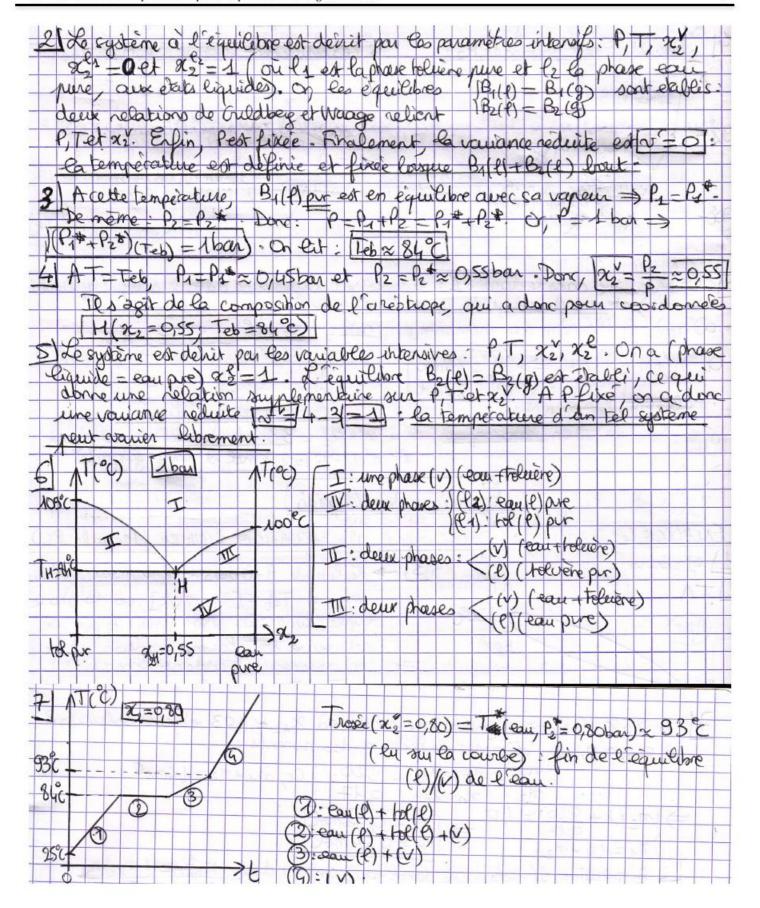


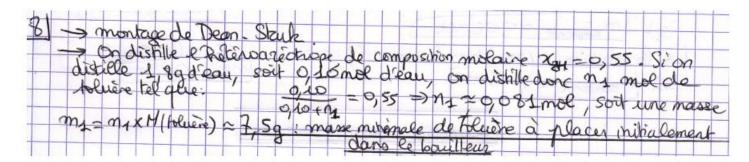
Au cours de la distillation, le liquide dans le bouilleur s'appauvrit donc en A (et s'enrichit en B). La température  $T_1 = T_{\text{\'eb}}(x_B)$  suit donc la courbe d'ébullition de  $x_B = x_{B,\text{ini}}$  à  $x_{\rm B}=1$ : il ne reste alors plus de A dans le liquide, et  $T_1=$ 

A partir de ce moment, B distille seul, et  $T_1 = T_2 = T_{\text{vap}}^*(B)$ .

EXERCICE 5: ENTRAINEMENT HETEROAZEOTROPIQUE







### EXERCICE 6: MELANGE BINAIRE EAU-ISOBUTANOL

1/ Ce diagramme montre que le mélange liquide eau-isobutanol n'est pas totalement miscible (et donc pas idéal). 2/

1	phase (g) homogène [eau + isobutanol]
2	phase (l1) homogène [solution d'isobutanol dans l'eau]
4	phase (12) homogène [solution d'eau dans l'isobutanol]
6	liquide hétérogène : phase (l1) + phase (l2)
3	phase (g) + phase (l1)
5	phase (g) + phase (l2)

3/ La courbe de rosée est l'union des arcs (AG) et (GD); la courbe d'ébullition est la réunion des arcs (AB), (BE) et (ED). Enfin, les courbes de démixtion sont les arcs (BC) d'une part et (EF) d'autre part.

#### 4/ G est le point hétéroazéotropique.

5/ D'une part, l'arc (EF) est quasi-vertical :à saturation, la concentration de l'eau dans l'isobutanol ne dépend pas de T; autrement dit, la solubilité de l'eau dans l'isobutanol ne dépend quasiment pas de T.

D'autre part, à saturation,  $x_A^{\text{sat}} = 1 - x_B^{\text{sat}} \approx 0.6$ : cette solubilité est très importante (ce n'est pas le cas de celle de l'isobutanol dans l'eau!)

#### 6/ Mélange de composition $x_A = 0.20$

De 110 °C à 94 °C, la vapeur se refroidit ; à 94 °C, la première goutte de liquide (solution d'isobutanol dans l'eau) apparait. Entre 94 °C et 89,5 °C, la vapeur se liquéfie progressivement et la température continue à diminuer ; la phase vapeur s'enrichit en isobutanol. A 89,5 °C, une nouvelle phase liquide apparait (solution d'eau dans l'isobutanol). La vapeur, de composition hétéroazéotropique, finit de se liquéfier et disparait. Puis les deux phases liquides continuent de refroidir.

#### Mélange de composition $x_{\Delta} = 0.60$

De 110 °C à 97,5 °C, la vapeur se refroidit; à 97,5 °C, la première goutte de liquide (solution d'eau dans l'isobutanol) apparait. Entre 97,5 °C et 90 °C, la vapeur se liquéfie progressivement et la température continue à diminuer ; la phase vapeur s'enrichit en eau. A 90 °C, la phase vapeur disparait. Puis la phase liquide continue de refroidir.

7/ A 85 °C, le système contient deux phases non miscibles : une solution (l1) contenant  $x_A^{l1} = 3 \%$  d'isobutanol, et une solution (12) contenant  $x_A^{12} = 40$  % d'isobutanol. D'après le théorème des moments :  $\frac{n^{11}}{n^{12}} = \frac{x_A^{12} - x_A}{x_A - x_A^{11}} \approx \frac{0.20}{0.17}$ . Or,  $n^{11} + n^{12} = \frac{x_A^{12} - x_A}{x_A^{12}} \approx \frac{0.20}{0.17}$ . 1,0 mol. On en déduit :  $n^{11} \approx 0,54 \text{ mol et } n^{12} \approx 0,46 \text{ mol}$ .

- Au bilan:
  - dans la phase liquide (l1) :  $n_A^{l1} = x_A^{l1} \cdot n^{l1} \approx 0$ , 02 mol et  $n_{\rm eau}^{l1} = (1 x_A^{l1}) \cdot n^{l1} \approx 0$ , 52 mol ; dans la phase liquide (l2) :  $n_A^{l2} = x_A^{l2} \cdot n^{l2} \approx 0$ , 18 mol et  $n_{\rm eau}^{l2} = (1 x_A^{l2}) \cdot n^{l2} \approx 0$ , 28 mol.

### EXERCICE 7: DIAGRAMME BINAIRE ISOTHERME PROPANONE-SULFURE DE CARBONE

