BREVET DE TECHNICIEN SUPÉRIEUR

CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE

U51 – Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement

SESSION 2025

Durée : 3 heures Coefficient : 4

Matériel autorisé :

L'usage de la calculatrice avec mode examen actif est autorisé. L'usage de la calculatrice sans mémoire, « type collège » est autorisé.

Aucun document autorisé.

Documents à rendre avec la copie :

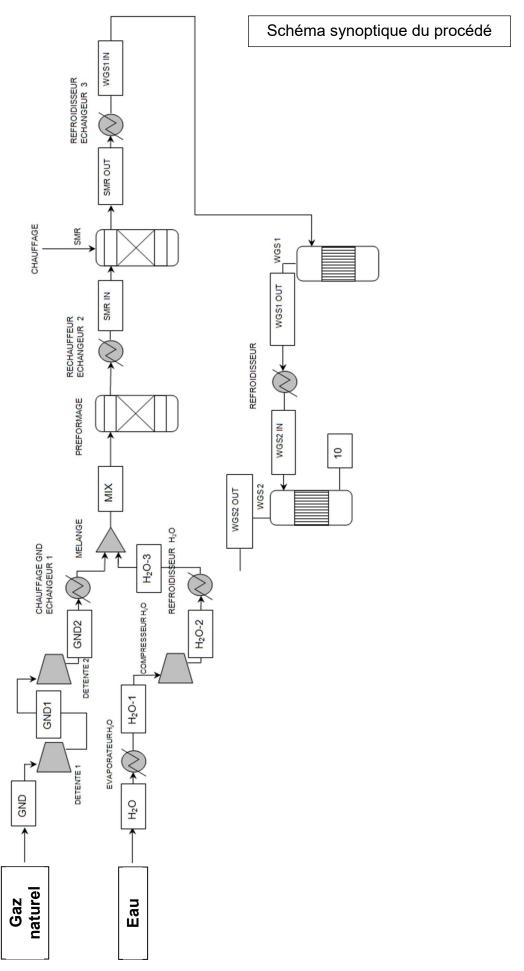
- Annexe 1	page 13/13
- Annexe 2	nage 12/12

Dès que le sujet vous est remis, assurez-vous qu'il est complet. Le sujet se compose de 13 pages, numérotées de 1/13 à 13/13.

S'il apparaît au candidat qu'une donnée est manquante ou erronée, il pourra formuler toutes les hypothèses qu'il jugera nécessaires pour résoudre les questions posées. Il justifiera, alors, clairement et précisément ces hypothèses.

La correction de l'épreuve tiendra le plus grand compte de la clarté dans la conduite de la résolution et dans la rédaction de l'énoncé des lois, de la compatibilité de la précision des résultats numériques avec celle des données de l'énoncé (nombre de chiffres significatifs), du soin apporté aux représentations graphiques éventuelles et de la qualité de la langue française dans son emploi scientifique.

BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 1/13



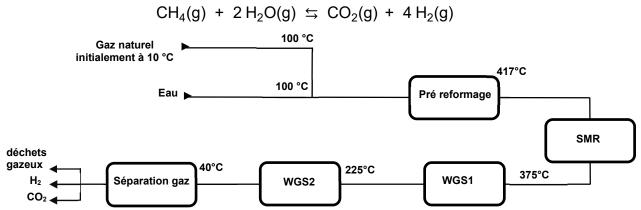
D'après: https://www.ctp.minesparis.psl.eu/Donnees/data01/168-rapportMIGhydrogA-ne.pdf

BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code: 25CA51PHC	Page 2/13

Fabrication du dihydrogène par vaporeformage.

La production de dihydrogène (H₂) est en grande majorité réalisée par vaporeformage du méthane (CH₄) présent dans le gaz naturel. Cette méthode de production présente l'avantage d'un coût compétitif mais a l'inconvénient de produire d'importantes émissions de dioxyde de carbone (CO₂).

Le procédé est basé sur le reformage d'hydrocarbures au contact de vapeur d'eau $H_2O(g)$ à haute température. Le gaz naturel étant principalement composé de méthane, nous considérerons que la transformation chimique étudiée peut être modélisée par l'équation de réaction suivante :



D'après: https://www.ctp.minesparis.psl.eu/Donnees/data01/168-rapportMIGhydrogA-ne.pdf

Pré reformage

Cette étape transforme les longues chaînes carbonées présentes dans le gaz naturel (éthane, propane, butane...) en un mélange principalement constitué de méthane, d'oxyde de carbone et de dihydrogène.

Steam Methane Reforming (SMR)

L'étape suivante de production du dihydrogène se fait dans le four **SMR** à une température comprise entre 600 °C et 937 °C avec une catalyse au nickel :

$$CH_4(g) + H_2O(g) \subseteq CO(g) + 3H_2(g)$$

Water Gas Shift (WGS)

Le **WGS** sert à convertir le CO(g) en $CO_2(g)$ et à augmenter la production de dihydrogène :

$$CO(g) + H_2O(g) \subseteq CO_2(g) + H_2(g)$$

La réaction est catalysée à l'aide d'oxydes métalliques et se déroule en deux étapes : une phase à haute température (**WGS1**) suivie d'une à basse température (**WGS2**).

Séparation des gaz

La récupération du dihydrogène, présent à hauteur de 66% en sortie de **WGS2**, s'effectue grâce au procédé Pressure Swing Adsorption (PSA) non présenté dans cette étude.

Ce sujet comporte 7 parties pouvant être traitées de façon indépendante.

Partie A – Mesure et conditionnement de la température d'entrée du gaz naturel

Partie B – Conversion analogique-numérique

Partie C – Réaction de vaporeformage

Partie D – Dimensionnement d'un échangeur

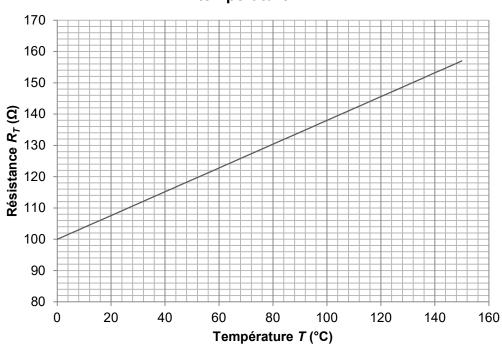
Partie E – Modification du débit dans un échangeur

Partie F – Stockage du dioxyde de carbone

BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 3/13

Partie A – Mesure et conditionnement de la température d'entrée du gaz naturel

On souhaite vérifier que la température du gaz naturel, alimentant l'unité de « pré reformage » est de 100 °C. Pour cela on utilise une sonde de température dont la caractéristique est représentée ci-dessous :



Document A1 : résistance R_T en fonction de la température T

Cette sonde de température porte le nom de « Pt 100 ».

Q1 - Indiquer la signification des termes « Pt » et « 100 ».

L'expression de la résistance R_T prise par la sonde portée à la température T est :

$$R_T = R_0 \times (1 + \alpha \cdot T)$$

- R_0 est une constante, exprimée en Ohm (Ω)
- T est la température exprimée en degré Celsius (°C).

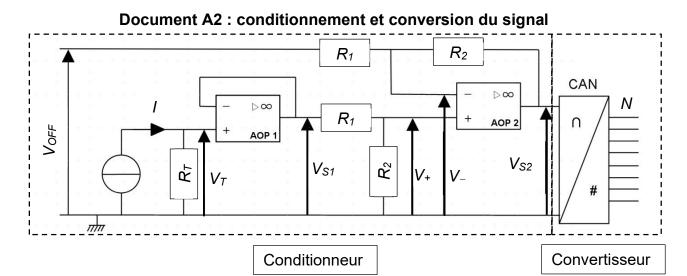
Q2 - Montrer que
$$R_0 = 100 \ \Omega$$
 et $\alpha = 3.8 \times 10^{-3} \ ^{\circ}\text{C}^{-1}$.

Les températures du gaz naturel mesurées à l'entrée du « pré reformage » se situent près de 100 °C. On admet que la gamme de température dans laquelle on souhaite placer la sonde « Pt 100 » est comprise dans l'intervalle [80 °C ; 120 °C].

Q3 - Indiquer, en précisant la méthode retenue, les valeurs de résistance R_{80} et R_{120} prises par la sonde « Pt 100 » respectivement aux températures 80 °C et 120 °C.

BTS CONTROLE INDUSTRIEL ET REGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code: 25CA51PHC	Page 4/13

On souhaite conditionner le signal délivré par la sonde « Pt 100 » de sorte que la tension de sortie $V_{\rm s2}$ soit proportionnelle à la température et que la pleine échelle du convertisseur CAN en aval de $V_{\rm s2}$ soit utilisée.



La sonde « Pt 100 » de résistance $R_{\scriptscriptstyle T}$ est alimentée par une source de courant continu. $V_{\scriptscriptstyle OFF}$ est une tension continue ajustable.

- **Q4** Expliquer pourquoi les amplificateurs AOP 1 et AOP 2, considérés idéaux, fonctionnent en régime linéaire.
- **Q5** Exprimer la tension V_T aux bornes de la sonde en fonction de I, R_o , α et T.
- **Q6** En utilisant la question **Q3** et sachant que I = 10 mA, déterminer les valeurs prises par V_T pour les températures 80 °C et 120 °C.
- Q7 Préciser les fonctions remplies par l'amplificateur opérationnel AOP 1.
- **Q8** En déduire les valeurs prises par V_{s_1} pour les températures 80 °C et 120 °C.

La tension de sortie de l'AOP 2 s'exprime : $V_{S2} = \frac{R_2}{R_1} \times (V_{S1} - V_{OFF})$. On rappelle que I = 10 mA.

Il incombe au candidat de passer le temps nécessaire à l'élaboration de la réponse à la question suivante. La qualité de rédaction, la structuration de l'argumentation et la rigueur des calculs seront valorisés ainsi que les prises d'initiative même si elles n'aboutissent pas. Il convient donc que celles-ci apparaissent.

Q9 - Déterminer les valeurs de V_{OFF} et du rapport $\frac{R_2}{R_1}$, en respectant les conditions suivantes :

Température <i>T</i> (°C)	Tension de sortie Vs ₂ (V)
80	0,000
120	5,000

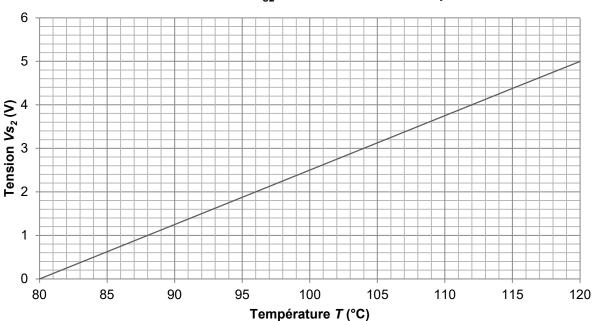
BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 5/13

Partie B - Conversion analogique-numérique

On place un convertisseur analogique numérique (CAN) 8 bits en sortie du conditionneur. Il convertit des tensions comprises entre 0,000 V et 5,000 V.

Q10 - Calculer la valeur du quantum (ou pas de quantification) *q* du convertisseur.

Le document B1 ci-après représente la tension de sortie du conditionneur en fonction de la température indiquée par la sonde « Pt 100 » : $V_{S2} = f(T)$.



Document B1 : tension V_{s2} en fonction de la température T

Le gaz naturel doit être chauffé jusqu'à stabilisation de la température dans l'intervalle de tolérance [95°C, 105°C].

Le procédé étant en fonctionnement, le CAN indique alors une valeur en base $10: N_{\text{base }10} = 113.$

Il incombe au candidat de passer le temps nécessaire à l'élaboration de la réponse à la question suivante. La qualité de rédaction, la structuration de l'argumentation et la rigueur des calculs seront valorisés ainsi que les prises d'initiative même si elles n'aboutissent pas. Il convient donc que celles-ci apparaissent.

Q11 - Déterminer si la température *T* du gaz naturel mesurée par la sonde est compatible avec la tolérance sur la température.

BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 6/13

PARTIE C - Réaction de vaporeformage

La première étape du vaporeformage a lieu dans le four SMR (Steam Methane Reforming). La réaction principale qui s'y déroule en phase gazeuse produit un mélange de dihydrogène (H₂) et de monoxyde de carbone (CO).

Cette réaction se produit dans les conditions suivantes :

- température : proche de 900 °C ;
- catalyseur solide : le nickel ;
- pression: 25 bar.

L'équation chimique de la réaction est : $CH_4(g) + H_2O(g) \subseteq CO(g) + 3H_2(g)$

Données : enthalpies standards de formation à 25 °C :

$$\Delta_{f}H^{\circ}(CH_{4}(g)) = -75 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

 $\Delta_{f}H^{\circ}(H_{2}O(g)) = -242 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$
 $\Delta_{f}H^{\circ}(CO(g)) = -110 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$
 $\Delta_{f}H^{\circ}(H_{2}(g)) = 0 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$

- **Q12** Calculer la variation d'enthalpie standard $\Delta_r H^\circ$ de la réaction de formation du monoxyde de carbone (CO) à la température de 25 °C.
- Q13 Indiquer, en justifiant, si cette réaction est endothermique, exothermique ou athermique.
- **Q14 –** Justifier alors l'intérêt d'imposer une température dans le four SMR très supérieure à 25 °C, en analysant le sens de déplacement de cet équilibre chimique.
- **Q15 -** Donner le rôle d'un catalyseur et indiquer le type de catalyse mis en jeu.

La seconde étape du vaporeformage (WSG) sert à convertir le CO(g) produit dans le SMR en $CO_2(g)$. La réaction chimique qui se produit est :

$$CO(g) + H_2O(g) \subseteq CO_2(g) + H_2(g)$$

Lors de cette étape on utilise un excès de vapeur d'eau.

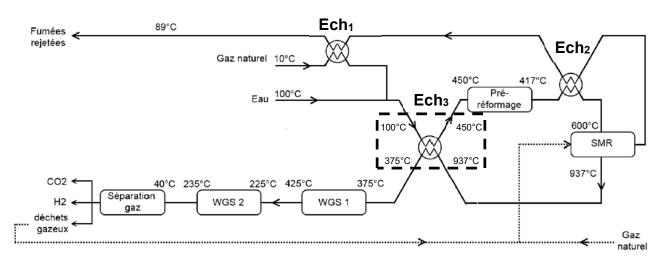
Q16 - Justifier l'intérêt de mettre en œuvre un excès de vapeur d'eau dans cette réaction, en analysant le sens de déplacement de cet équilibre.

В	BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
	Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code: 25CA51PHC	Page 7/13

Partie D - Dimensionnement d'un échangeur

Le schéma incluant les échangeurs thermiques de l'installation industrielle est donné cidessous :

Document D1 : schéma d'implantation des échangeurs dans le procédé



D'après: https://www.ctp.minesparis.psl.eu/Donnees/data01/168-rapportMIGhydrogA-ne.pdf

Q17 – Pour l'échangeur Ech₃, indiquer clairement le type de circulation dans celui-ci (à cocurant ou à contre-courant) et préciser les températures d'entrée et de sortie du fluide chaud puis celles du fluide froid.

BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 8/13

Les vapeurs venant du four SMR entrent dans l'échangeur Ech $_3$ avec un débit en masse de Qm = 2,0 kg \cdot s $^{-1}$.

On considère qu'elles possèdent une capacité thermique massique $C_P = 11,0 \text{ kJ} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}$.

Il incombe au candidat de passer le temps nécessaire à l'élaboration de la réponse à la question suivante. La qualité de rédaction, la structuration de l'argumentation et la rigueur des calculs seront valorisés ainsi que les prises d'initiative même si elles n'aboutissent pas. Il convient donc que celles-ci apparaissent.

Q18 - Déterminer la surface S de l'échangeur.

Données:

- Coefficient de l'échangeur $K = 40 \text{ W} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{m}^{-2}$.
- Puissance thermique échangée en régime stationnaire :
- $P = Q_m \times C_P \times \Delta T$: puissance thermique échangée par un fluide ;
- $P = K \times S \times \Delta T_m$: puissance thermique échangée entre les 2 fluides dans l'échangeur, avec ΔT_m écart moyen de température entre les deux fluides.
- Relations permettant d'évaluer l'écart moyen de température ΔT_m entre 2 fluides :

•	•	
Échangeur à co-courant :	Échangeur à contre-courant :	
$\Delta T_m = \frac{(T_E - t_E) - (T_S - t_S)}{\ln(\frac{T_E - t_E}{T_S - t_S})}$	$\Delta T_m = \frac{(T_E - t_S) - (T_S - t_E)}{\ln(\frac{T_E - t_S}{T_S - t_E})}$	
T_E : température d'entrée du fluide 1		
$T_{ m S}$: température de sortie du fluide 1		
$t_{\!E}$: température d'entrée du fluide 2		
$t_{ m S}$: température de sortie du fluide 2		

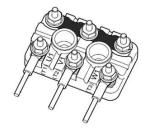
BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 9/13

Partie E - Modification du débit dans un échangeur

La circulation des fumées en sortie du four SMR est assurée par un moteur qui en contrôle le débit. Ce moteur est alimenté par un réseau triphasé 400 V / 690 V de fréquence 50 Hz. La plaque signalétique du moteur indique 400 V / 690 V et précise que le moteur est hexapolaire (6 pôles).

Document E1 : plaque à bornes

Un schéma de la plaque à bornes de ce moteur montrant son couplage est donné ci-contre (document E1).

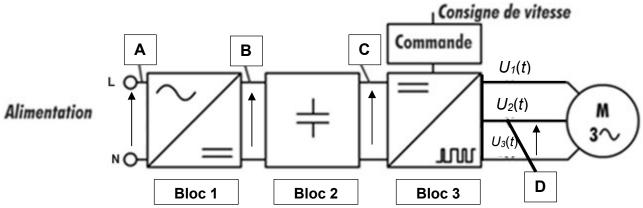


- **Q19** À l'aide du document E1, identifier le type de couplage réalisé et expliquer s'il permet au moteur de fonctionner correctement.
- **Q20** Sachant que le glissement du moteur est g = 2% déterminer la vitesse de rotation n du moteur en tours par minute.

Si l'on veut pouvoir ajuster la température du gaz naturel à 100 °C avant son mélange avec la vapeur d'eau, il faut contrôler le débit des fumées rejetées qui entrent dans l'échangeur Ech₁. Pour cela on fait varier la vitesse de rotation du moteur actionnant le circulateur.

Il faut donc munir ce moteur d'un variateur de vitesse dont le schéma fonctionnel est donné ci-dessous (document E2).

Document E2 : schéma fonctionnel du variateur de vitesse



- Q21 Donner le nom de chacun des 3 blocs intervenants dans ce variateur de vitesse.
- **Q22 -** Associer chacune des tensions proposées ci-dessous (tension 1, tension 2, tension 3 ou tension 4) aux points (A, B, C ou D) du schéma fonctionnel.

Tension 1	Tension 2	Tension 3	Tension 4
t t	t t	t t	t t

Q23 – Expliquer pourquoi le variateur de vitesse permet de contrôler le débit de fluide chaud dans l'échangeur Ech₁.

BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 10/13

Partie F – Stockage du dioxyde de carbone (CO₂)

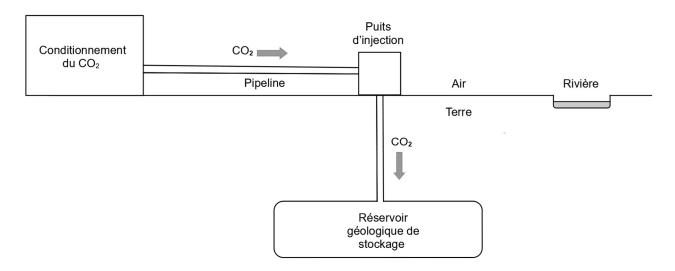
Le procédé étudié produit du dioxyde de carbone (CO₂) car l'équation globale de la synthèse du vaporeformage est :

$$CH_4(g) + 2H_2O(g) \subseteq CO_2(g) + 4H_2(g)$$

Pour limiter la présence de dioxyde de carbone dans l'atmosphère on peut mettre en œuvre la solution du stockage géologique (document F1).

Une fois isolé et purifié, le dioxyde de carbone est transporté via un pipeline terrestre. Afin d'assurer son transport et son stockage, il convient de le comprimer à la pression de 80 bar et de le porter à une température de 40 °C.

Document F1 : schéma de principe du procédé d'injection



- **Q24 -** Expliquer pourquoi il est important de contrôler l'émission de dioxyde de carbone dans l'atmosphère.
- Q25 Complétez l'annexe 1 à rendre avec la copie avec les termes suivants : solide, liquide, vapeur, supercritique.
- Q26 Sur l'annexe 1 à rendre avec la copie, donner les noms attribués aux points A et B.
- **Q27** Indiquer l'état dans lequel se trouve le dioxyde de carbone lorsqu'il est transporté dans le pipeline puis stocké. Positionner cet état à l'aide d'un point **E** sur l'**annexe 1 à rendre avec la copie**.

Les sites de stockage du dioxyde de carbone font l'objet d'une surveillance importante notamment pour détecter les éventuelles fuites et leurs impacts sur l'environnement. Des analyses des eaux de rivières sont régulièrement effectuées aux abords des puits d'injection.

On donne les couples acido-basique :

$$(CO_2, H_2O)(aq) / HCO_3^-(aq)$$
 $pK_{A1} = 6.4$
 $HCO_3^-(aq) / CO_3^{2-}(aq)$ $pK_{A2} = 10.3$

BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 11/13

Q28 - Tracer le diagramme de prédominance des espèces présentes dans les deux couples acido-basiques.

La mesure du p*H* de l'eau de rivière à proximité d'un puits d'injection donne une valeur de 7.8.

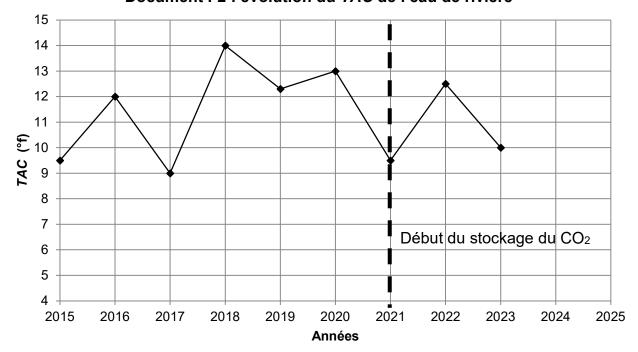
Q29 - En déduire l'espèce prédominante dans l'eau de cette rivière.

Le 18 juin 2024, on a procédé au prélèvement d'un échantillon de 100,0 mL d'eau de cette rivière. La prise d'essai a été titrée par de l'acide chlorhydrique $(H_3O^+(aq)+Cl^-(aq))$ de concentration $C_A = 0,020$ mol·L⁻¹. Les mesures du p*H* au cours du dosage ont été reportées sur graphique de l'annexe 2 à rendre avec la copie.

Données:

- Définition du Titre Alcalimétrique Complet (TAC) exprimé en degré français (°f): valeur du volume (exprimée en mL) d'acide fort à 0,020 mol·L⁻¹ nécessaire pour doser 100 mL d'eau en présence de vert de bromocrésol.
- Le vert de bromocrésol est un indicateur coloré qui possède une zone de virage comprise entre pH = 3,8 et pH = 5,4. La forme acide de l'indicateur coloré est jaune, la forme basique bleue. La couleur apparente est verte dans la zone de virage.

Q30 - Exploiter le graphique de l'annexe 2 à rendre avec la copie, afin de déterminer la valeur du TAC de cette eau en juin 2024, en faisant apparaître les tracés de construction.



Document F2 : évolution du TAC de l'eau de rivière

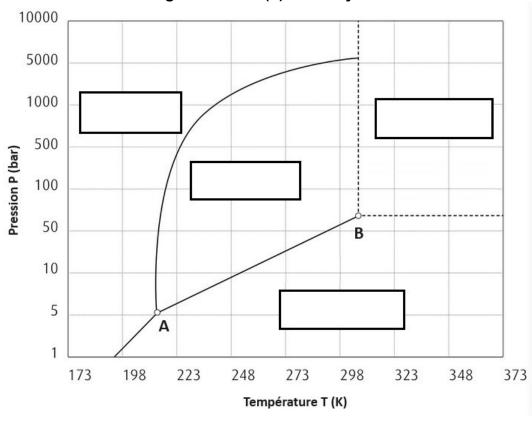
La phase expérimentale de stockage de dioxyde de carbone a débuté en 2021.

Q31 – A l'aide du document F2, préciser si le stockage de CO₂ a eu un impact sur le *TAC* de l'eau de cette rivière.

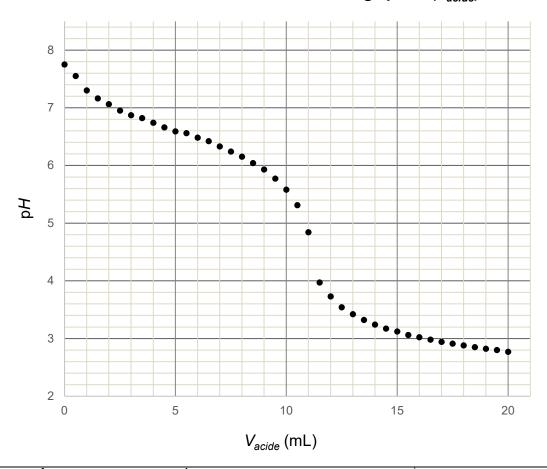
BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION AUTOMATIQUE		Session 2025
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code : 25CA51PHC	Page 12/13

Annexes à rendre avec la copie

Annexe 1 : diagramme P = f(T) du dioxyde de carbone



Annexe 2 : courbe de dosage p $H = f(V_{acide})$



BTS CONTRÔLE INDUSTRIEL ET RÉGULATION A	Session 2025	
Analyse physico-chimique d'un procédé et de son environnement	Code: 25CA51PHC	Page 13/13