Tache 5 - Dimensionnement d'une soupape de sécurité pour un tank de stockage d'ammoniac

Groupe 124.3

FRENYO Péter (6266-12-00)
GILLAIN Nathan (7879-12-00)
LAMINE Guillaume (7109-13-00)
PIRAUX Pauline (2520-13-00)
PARIS Antoine (3158-13-00)
QUIRINY Simon (4235-13-00)
SCHRURS Sébastien (7978-13-00)

11 décembre 2014

Table des matières

1	Enoncé	1
	1.1 Données	1
2	Questions	2
A	Code Matlab utilisé	5

1 Enoncé

Un stockage d'ammoniac (NH3) liquide est situé à proximité du stockage de mazout du site. Suite à une fuite sur ce dernier et de l'ignition de celle-ci, un feu de flaque pourrait se développer autour du tank d'ammoniac. Vous avez pour mission de dimensionner une soupape de sécurité à installer sur le tank d'ammoniac de manière à protéger celui-ci contre les effets d'une surpression consécutive à l'effet du feu sur le tank.

1.1 Données

Nous disposons des données numériques suivantes :

- Le tank est de forme cylindrique vertical à extrémités hémisphériques et est situé au sol;
- Hauteur total du tank: 12 m;
- Niveau de NH_3 dans le tank : 8 m;
- Diamètre du tank : 6 m;
- Température normale de stockage : 20 °C;
- Rapport des capacités calorifiques à pression et à volume constante $(\frac{C_p}{C_n})$ du NH₃: 1.33;
- Pression de design¹: 15 barg²;
- Facteur de compressibilité Z = 1.0;
- La soupape sera une soupape conventionnelle et la contrepression sera nulle;
- Lu'sine est munie de système de drainages des fuites et d'un équipement moderne de lutte contre l'incendie.

^{1.} Pression maximale que le tank peut supporter.

^{2.} L'unité barg est une unité de pression relative, mesurée par rapport à la pression atmosphérique (à savoir 1 bar). Pour retrouver la pression absolue, il suffit donc d'ajouter 1 bar à la pression relative.

Nous disposons également des deux graphes suivants :

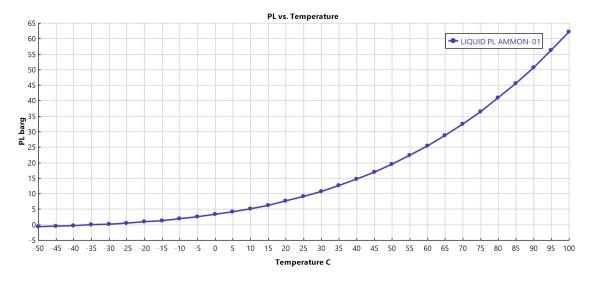


FIGURE 1 – Graphe de la tension de vapeur (en barg) par rapport à la température (en °C).

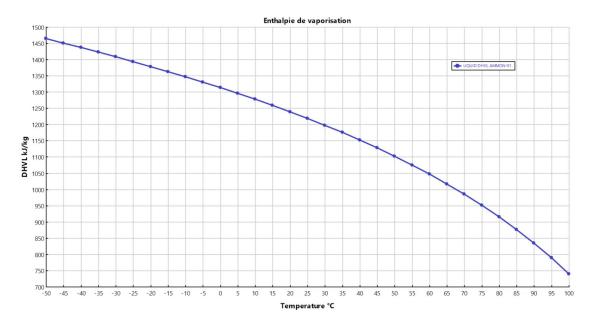


FIGURE 2 – Graphe de l'enthalpie de vaporisation (en kJ/kg) par rapport à la température (en °C).

2 Questions

Quelle est la pression normale de stockage? La température normale de stockage étant de 20 °C et la pression à l'intérieur du tank étant égale à la tension de vapeur de l'ammoniac, on trouve, via la figure 1

 $p_{\text{normale}} \approx 8 \text{ barg} = 9 \text{ bar.}$

Quelle sera la pression de stockage en été (30 °C)? A nouveau, en s'aidant de la figure 1, on trouve

$$p_{\text{\'et\'e}} \approx 11 \text{ barg} = 12 \text{ bar.}$$

Quelle sera la pression maximale de tarage de la soupape de sécurité? La pression maximale de tarage est égale à la pression de design du tank, c'est à dire

$$p_{\rm tarage,\ max} = 15 \ {\rm barg} = 16 \ {\rm bar}.$$

Pour les trois questions suivantes, on considère la pression de tarage de la soupape comme étant égale à 16 bar.

Quelle sera la pression durant la décharge? Dans le cas d'un incendie, la surpression autorisée est de 121% de la pression de tarage [1], à savoir

$$p_{\text{décharge}} = 19.36 \text{ bar}$$

dans notre cas.

Quelle sera la température du liquide durant la décharge via la soupape? A partir de le figure 1, on trouve

$$T \approx 49.5 \, ^{\circ}\text{C} = 322.65 \, \text{K}.$$

Quelle sera la taille de la soupape nécessaire? La taille de l'orifice de la soupape se calcule en utilisant la formule suivante[1]

$$A = \frac{W}{CK_d P_1 K_b K_c} \sqrt{\frac{TZ}{M}}.$$

Afin d'y voir plus clair, listons dans un premier temps tous les paramètres connus et convertissons, si nécessaire, leurs unités selon les besoins de la formule.

- K_d est le coéfficient de décharge. Pour un gaz, on a $K_d = 0.975$;
- $-P_1$ est la préssion durant la décharge, on a donc $P_1 = p_{\text{décharge}} = 19.36 \text{ bar} = 19.36 \cdot 10^2 \text{ kPa}$;
- $-K_b$ est un facteur de correction dû à contrepression. Sa valeur pour une soupape conventionnelle comme la nôtre est de 1;
- K_c est un facteur de correction dû aux éventuelles combinaisons soupape/disque de rupture. Dans notre cas, $K_c = 1$;
- T est la témpérature de décharge, c'est à dire 322.65 K;
- -Z=1;
- -M est la masse moléculaire, on calculer assez simplement que M=17 kg/kmol.

Occupons-nous maintenant des paramètres inconnus : C et W, qui est débit massique relâché. La premier peut être calculé à partir de la formule suivante[1]

$$C = 0.03948\sqrt{k\frac{2}{k+1}}^{\frac{k+1}{k-1}}$$

où $k = \frac{C_p}{C_{cr}} = 1.33$. On a donc C = 0.02655536953.

Le deuxième est un petit peu plus compliqué à obtenir. Pour obtenir W, nous allons utiliser la formule suivante[1]

$$W = \frac{Q}{\Delta H_{\rm vap}(T_{\rm décharge})}$$

où $\Delta H_{\rm vap}(T_{\rm décharge}) \approx 1115 \cdot 10^3 \,\mathrm{J/kg}$ est trouvé en utilisant la figure 2. Pour calculer Q, qui correspond à l'absorption totale de chaleur par les surfaces en contact avec l'ammoniac liquide (exprimé en W) nous pouvons utiliser la formule suivante[1]

$$Q = C_1 F A_{\text{ws}}^{0.82}$$

où $C_1 = 43200$ est une constante, F est un facteur d'environnement et $A_{\rm ws}$ correspond à l'aire de la wetted surface, autrement dit il s'agit de la surface totale en contact avec l'ammoniac liquide. On peut trouver la valeur de F dans des tables [1]. Dans notre cas, le tank n'étant pas isolé, on trouve F = 1.0.

Calculons maintenant $A_{\rm ws}$. Avant tout, il faut savoir qu'on considère qu'il n'y a plus d'absorption de chaleur à 7.62 m au dessus du feu[1]. $A_{\rm ws}$ est constitué de deux surfaces; la partie basse du tank constitué de l'hémisphère et la partie centrale constitué du cylindre. L'hémisphère de rayon égale à 3 m a une surface de 56.54866776 m² et la partie cylindrique d'une hauteur de 4.62 m a une surface de 87.08494836 m². On a donc finalement $A_{\rm ws} = 143.6336161$ m².

On trouve dès lors que $Q=2537661.812~\mathrm{W}.$ On fini enfin par obtenir

$$W = 2.275929876 \text{ kg/s} = 8193.347554 \text{ kg/h}.$$

Nous disposons maintenant de toutes les informations nécessaires pour calculer A:

$$A = 712.0990948 \text{ mm}^2.$$

La soupape standard correspondantes à cette aire est une soupape de modèle J[1].

Si la pression de design de l'équipement était de 20 barg, quel serait l'effet d'augmenter la pression de tarage de 5 bar et de la porter à 20 barg? Afin d'éviter de refaire tous les calculs (et les divers changement d'unités) pouvant aboutir à un grand nombre d'erreurs de calculs et de conversion, nous avons créer une fonction Matlab permettant de calculer la taille de l'orifice automatiquement (présente en annexe A. Cette fonction prend 4 paramètres en argument : la pression de tarage en bars absolu, la température de décharge en Kelvin (mesurable sur la figure 1), l'enthalpie de vaporisation correspondant à la température de décharge en kilojoules (mesurable sur la figure 2) et un dernier paramètre dont la valeur vaut 1 pour cette question 3. Dans ca cas ci, la pression de tarage vaut 21 bar. La pression de décharge valant, dans le cas d'un incendie, 121% de ma pression de tarage, on peut trouver la température de décharge et l'enthalpie de vaporisation correspondante. On trouve $T_{\text{décharge}} = 58 \,^{\circ}\text{C}$ et $\Delta H_{\text{vap}}(T_{\text{décharge}}) = 1050 \,\text{kJ/kg}$. En rentrant ces 3 paramètres dans notre fonction, on trouve

$$A = 578.06 \text{ mm}^2$$
.

La soupape standard correspondante à cette aire est également un modèle J[1].

Pour la première pression de tarage, quelle est l'influence d'isoler thermiquement le tank avec un isolant tel que le coefficient d'échange avec l'extérieur soit réduit à une valeur de $10 \text{ W/m}^2\text{K}$? En cherchant dans une table qui fait la correspondance entre le coéfficient d'échange avec l'extérieur et la valeur de F utilisée dans le calcul de Q, on trouve, pour un coéfficient de 11.36 que F vaut 0.15. On peut donc réutiliser notre fonction Matlab en ajoutant ce paramètre. On obtient

$$A = 103.463 \text{ mm}^2$$

soit presque 7 fois moins que sans isolation thermique. La soupape standard correspondante à cette aire est le modèle 1E2.

Références

- [1] Denis Mignon. Introduction to pressure safety valve (psv) sizing.
 - 3. Ce paramètre F dépend de l'isolement thermique du réservoir, ici on suppose qu'il n'est pas isolé.

A Code Matlab utilisé

```
1 function [A] = SizePSV(SetPressure, T, Hvap, F)
2 % SizePSV - Fonction de dimensionnement d'une soupape
3 % de securite.
4 % INPUT :
5 % - SetPressure : pression de tarage, en Bar ;
6 % - T : temperature durant la decharge, en Kelvin ;
7 % - Hvap : enthalpie de vaporisation correspondant a T,
8 % en kilojoules/kg.
9 % - F : un coefficient dependant de l'isolation thermique.
10 % OUTPUT :
11 % - Taille de l'orifice en mm squared.
13 Q = 43200 \star F \star (143.6) ^(0.82); % W
14 P1 = (1.21*SetPressure*10^2); % kPa
W = (3600*Q)/(Hvap*1000); % kg/h
18 % Physical/chemical constants
19 C = 0.02655536953;
20 \text{ Kd} = 0.975;
21 Kb = 1;
_{22} Kc = 1;
23 Z = 1;
_{24} M = 17;
26 A = W/(C*Kd*P1*Kb*Kc)*sqrt((T*Z)/M);
27 end
```