

INTERNATIONAL ATOMIC ENERGY AGENCY  
UNITED NATIONS EDUCATIONAL, SCIENTIFIC AND CULTURAL ORGANIZATION



INTERNATIONAL CENTRE FOR THEORETICAL PHYSICS  
34100 TRIESTE (ITALY) - P.O.B. 586 - MIRAMARE - STRADA COSTIERA 11 - TELEPHONE 92401  
CABLE: CENTRATOM - TELEX 400302-1

H4.SMR/193 -47

"COLLOQUE INTERNATIONAL SUR LA SCIENCE DES MATERIAUX POUR L'ENERGIE".  
(26 août - 11 septembre 1986).

"STOCKAGE DE FROID A BASSE TEMPERATURE (-18 °C) PAR CHALEUR  
LATENTE UTILISANT UN MELANGE EUTECTIQUE NaCl/H<sub>2</sub>O -  
APPLICATION A UN CONGELATEUR PHOTOVOLTAIQUE."

D.C. Onyejewe  
University of Nigeria  
Nsukka, Nigeria

# STOCKAGE DE FROID A BASSE TEMPERATURE (-18°C) PAR CHALEUR LATENTE UTILISANT UN MELANGE EUTECTIQUE NaCl / H<sub>2</sub>O - APPLICATION A UN CONGÉLATEUR PHOTOVOLTAIQUE.

Résumé:- Nous présentons les expériences réalisées pour déterminer les caractéristiques du congélateur chargé avec MCP

- Nous développons les équations qui décrivent la modélisation des transferts thermiques pendant le processus (stockage/déstockage)
- Nous comparons ensuite les résultats expérimentaux avec le modèle retenu (bilan thermique global) puis nous présentons les éléments d'optimisation des paramètres importants.

ONYEKWUE J.C.  
University of Nigeria  
Nsukka

1989.9

## ~~Stockage de froid à basse température~~ | Matériel et conception

(2)

Conception: La conception d'un congélateur avec stockage par chaleur latente peut faire appel à divers procédés:

- Le matériau de stockage peut être incorporé aux parois de congélateur (déjà été utilisé dans le chauffage de bâtiment - les problèmes posés inclue les diminutions de l'espace utile et l'accroissement des déperditions).
- le matériau de stockage peut être mis à l'intérieur du congélateur (le système retenu même si il présente les désavantages: la diminution du volume utile et la diminution de la température de l'évaporateur lors des opérations de stockage)
- le système de stockage est à l'extérieur du congélateur (Problèmes: pertes d'énergie dues au transfert thermique, augmentation des coûts impliqués par l'enceinte de stockage spécifique et par le caloduc.)

### Material Selection

Le matériau des containers de MCP : Nous avons choisi le matériau Polyéthylène dont les caractéristiques sont :

conductivité thermique :  $0,4 \text{ (W/m°C)}$

Chaleur spécifique :  $1757 \text{ (J/kg°C)}$

Densité :  $920 \text{ (kg/m³)}$

Température d'utilisation de  $-30^\circ\text{C}$  à  $+60^\circ\text{C}$ .

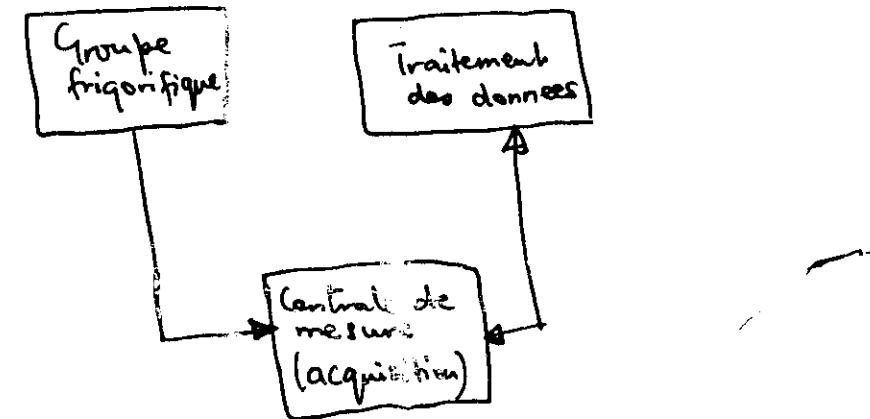
La configuration géométrique : ~~testez~~ des formes. Les critères de choix sont :

maximisation du stock d'énergie et maximisation de la puissance échangée

Basé sur différentes corrélations nous avons regroupé ci-dessous les résultats de notre calcul.

| géométrie d'échange | Surface ( $\text{m}^2$ ) | h <sub>c</sub> ( $\text{W/m}^2\text{°C}$ ) | Puissance ( $\text{S} \times \text{h} \times \Delta T$ ) |
|---------------------|--------------------------|--|--|
| Parallélépipède     | A = 0,022                | 5,302                                      | 0,1166   |
|                     | B = 0,0057               | 7,15                                       | 0,041  |
|                     | C = 0,0025               | 7,02                                       | 0,024  |
| Sphère              | 0,0366                   | 4,581                                      | 0,168  |
| Cylindre : vertical | 0,031                    | 4,727                                      | 0,147  |
| Horizontal          | 0,021                    | 5,01                                       | 0,185  |

Donne parallélépipède.

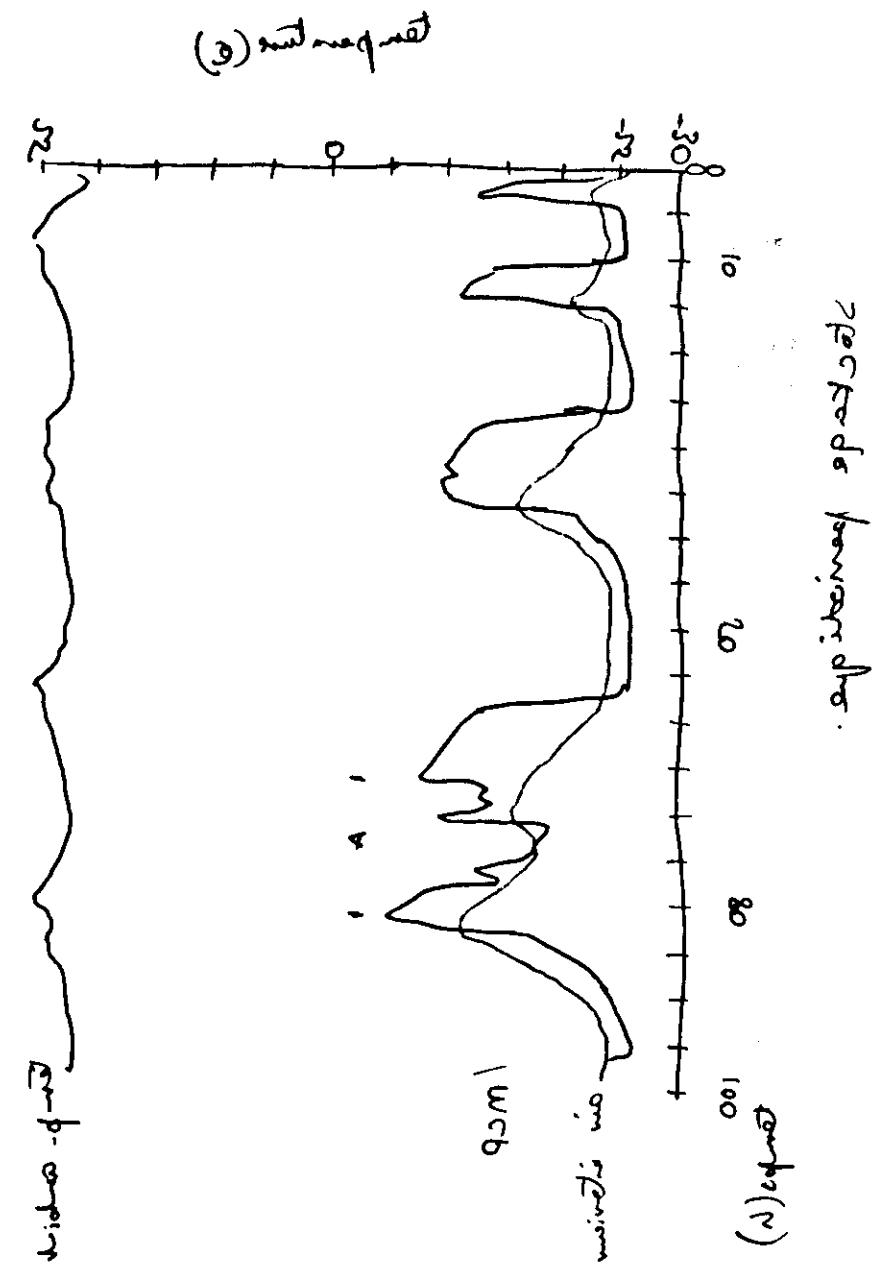
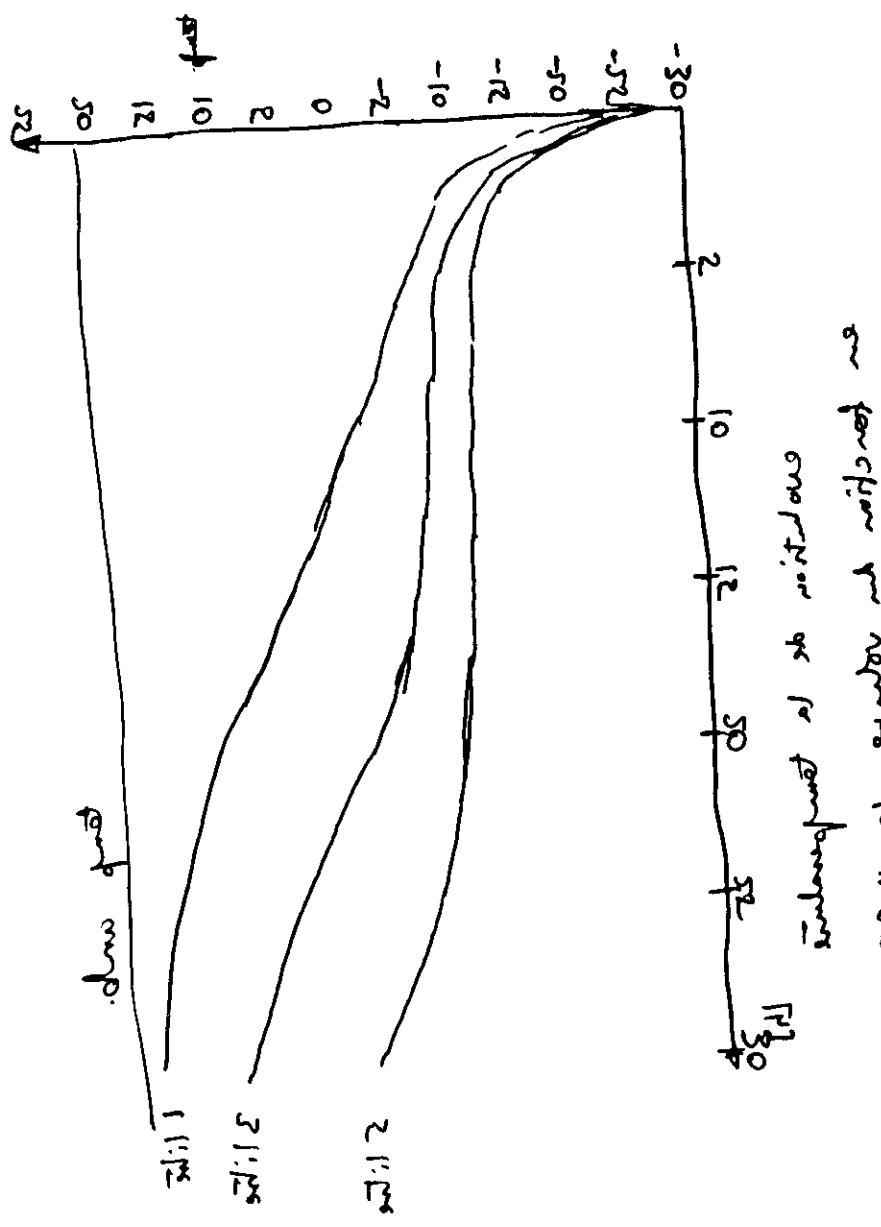


Schema synoptique du dispositif expérimental.

Le mélange eutectique NaCl/H<sub>2</sub>O : Nous avons dissout 290g de NaCl par un litre d'eau soit auquel nous avons ajouté 150 ml d'une solution à 303 g/l de CaCl<sub>2</sub>·2H<sub>2</sub>O.

Les caractéristiques physiques du sel-eau eutectique que nous utilisons pour faire les calculs théoriques sont :

|   | Liquide               | Solide                |
|---|-----------------------|-----------------------|
| Densité ( $\text{kg/m}^3$ )                   |                       |                       |
| - à $20^\circ\text{C}$                        | 1170                  | 1091                  |
| - à la température de fusion                  |                       |                       |
| Conductivité thermique ( $\text{W/mK}$ )      | 0,4059                | 1,39                  |
| - à $20^\circ\text{C}$                        |                       |                       |
| - à la température de fusion                  |                       |                       |
| Chaleur spécifique ( $\text{J/kg°C}$ )        | 3360                  | 3289                  |
| - à $20^\circ\text{C}$                        |                       |                       |
| - à la température de fusion                  |                       |                       |
| Viscosité cinétique ( $\text{m}^2/\text{s}$ ) | $1,688 \cdot 10^{-4}$ | $6,149 \cdot 10^{-5}$ |
| - à $20^\circ\text{C}$                        |                       |                       |
| - à la température de fusion                  |                       |                       |



## EXPERIMENTATION.

Les différents essais effectués sur les caractéristiques frigorifiques inclue : étude du volume de stockage approprié, étude de la position du container, choix de la hauteur, problèmes de la stratification, essais de stockage périodiques, expériences sont repeatées pour haut température ( $30^{\circ}\text{C}$  -  $35^{\circ}\text{C}$ ), détermination de par coefficient de perte globale du congélateur, puissance moyenne frigorifique et COP du congélateur à compression.

(5)

Modélisation: Nous avons utilisé la méthode des bilans thermiques qui permet d'étudier l'interaction des paramètres physiques dans les équations de transfert de chaleur.

(6)

Pour les différentes phases différents (refroidissement sensible, solidification, fusion) de évolution de MCP nous avons fait les analyses thermique pour peut être écrire formuler les modèles. (voir ASME Regional Conf)

Optimisation des paramètres d'un stockage par chaleur latente.

optimisation des paramètres :

a) Volume( $\frac{\text{du MCP}}{\text{f}}\text{f}$ ) fonction q d'énergie stockée dans le MCP et l'énergie perdue par le congélateur avec l'ambiance.

b) surface d'échange i est un fonction d'énergie échangée entre le stock et i au intérieur.

c) étude de  $K_f$  ( $K_f = \frac{1}{h_e} + \frac{e_p}{\lambda_p} + \frac{1}{h_i}$ )  $\xrightarrow{\text{coeff. d'échange convectif de la cavité}}$

$K_f$  est fonction principalement des dimension et de la forme des containers.

Conclusion générale:

- ① la possibilité d'utilisation le mélange sel de cuisine / eau de robinet avec addition ~~de~~ CaCl<sub>2</sub> comme matériau du stockage des fûts froids par chaleur latente à la température de (-15°C à -20°C)
- ② Bonne agreement entre modèle développé à expérience.
- ③ le Modèle développé peut entre appliquer pour tout MCP de type liquide - solide.