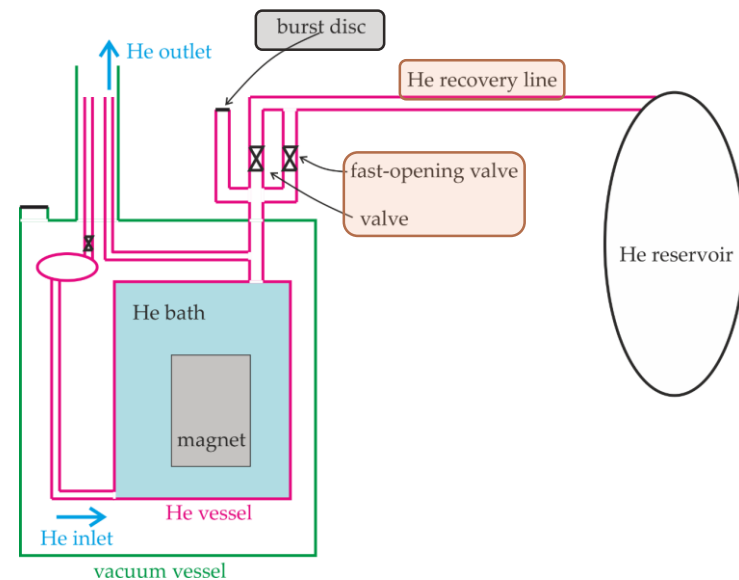


# **EDIPO 2 – Helium release system / cryogenic circuit**

**H. Bajas**

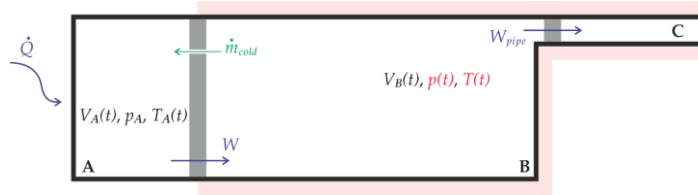
- Take a first view on H. Bajas's reports on:
  - He vessel pressure relief safety system
    - Avoid critical pressure built-up due to sudden Helium boil-off
      - The burst disk
  - He vessel pressure relief system in normal condition
    - Recuperate Helium in normal steady condition and during quench
      - The Helium outlet
      - The valves and recovery lines



- He vessel pressure relief safety system
  - Helium initial conditions:
    - $p_{op} = 1.01$  bar and  $T_{op} = 4.225$  K
  - The choice of the Worse Case Scenario:
    - “Unprotected quench” (dump resistor mis-fired) OR “Loss of vacuum”
      - Heat load determination
    - Input
      - for “unprotected quench”:
        - Magnet Current and Power Supply Voltage:  $I_{op} = 17.1$  kA and  $U_{ps\ max} = 5$  V
          - Heat power:  $\dot{Q} = I_{op}V_{PS,max} = 85$  kW
      - for “Loss of vacuum”:
        - Heat power per unit of surface:  $Q' = 0.6$  W cm<sup>-2</sup>,  $A_{vessel} \approx 14.24$  m<sup>2</sup>
          - Heat power:  $\dot{Q} \approx 85.44$  kW
- The choice of the Burst Disk
  - The dimensioning of the disk using:
    - the maximum allowable working pressure ( $p_s \sim p_{set} = 3$  bar)
    - 3.00 bar and 5.9 K
    - the cross-section,  $A \sim 1900$  mm<sup>2</sup>
      - diameter 55 mm, DN65)

## Valves and recovery lines

- Three-volume model for the thermodynamic description of the system soon after opening the pressure relief valve.

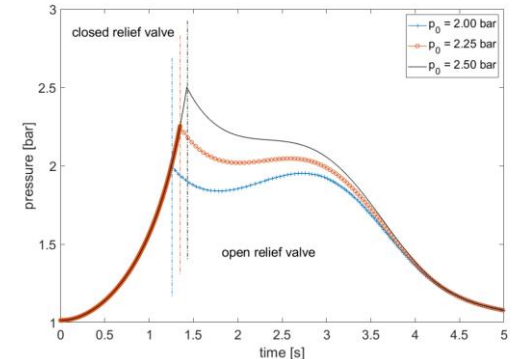


$$\frac{d(m_A h_A(t))}{dt} = \dot{Q}(t)$$

$$\frac{\kappa}{\kappa + 1} p(t) \rho_B \left[ \left( \frac{p_b}{p(t)} \right)^{\frac{\kappa+1}{\kappa}} - 1 \right] + \left( \frac{\dot{m}_{out}(t)}{A} \right)^2 \left[ \frac{1}{\kappa} \ln \left( \frac{p(t)}{p_b} \right) + \frac{2fL}{D} \right] = 0$$

- Pressure rise for closed then open valve
  - Dimensioning the pipe aperture and length
    - For various valve opening pressure
    - $D = 55.0 \text{ mm}$ ,  $L = 12.5 \text{ m}$

Quite dependent on the way the magnet stored energy ( $0.5 * L * I^2$ ) is deposited in the bath during a quench  $\dot{Q}(t)$



NB: Importance of valve opening proper regulation (PID)

Test Facility «on-line training» from last year

DE LA RECHERCHE À L'INDUSTRIE

**cea**

**irig**  
INTERDISCIPLINARY  
RESEARCH INSTITUTE  
OF GRENoble

**SBT**

UNIVERSITÉ  
Grenoble  
Alpes

www.cea.fr

SAFETY IN CRYOGENICS  
RESERVOIR IN ACCIDENTAL SITUATION

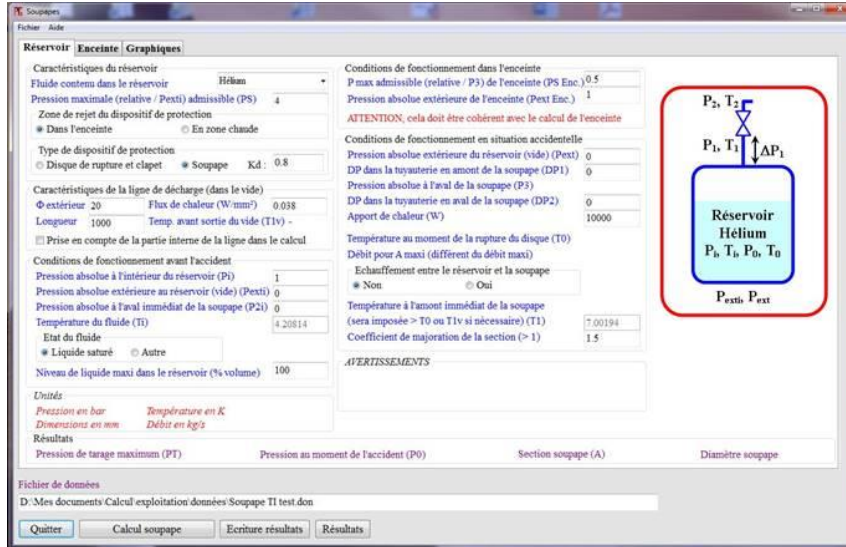
E.ERCOLANI, JM.PONCET, A.GAUTHIER, R.VALLCORBA

Presented by E.ERCOLANI

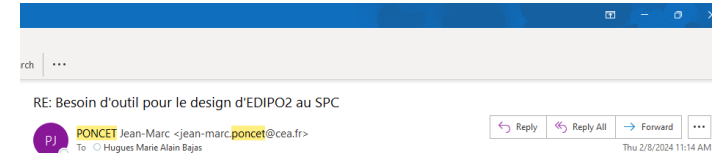
 **EASITrain** 3<sup>rd</sup> and 4<sup>th</sup> October 2019  
Minatec Grenoble

Standard ISO 21013-3

## Existing design software for cryogenics safety system



Yes.... But no ☹️



Bonjour,

Malheureusement, je crains que la chose soit compliquée. En premier lieu, cet outil utilise des licences pour les propriétés des fluides qui faut avoir et nous n'avons pas toujours suivi les mises à jour donc il faut exactement les mêmes versions que celles que nous utilisons.

Ensuite nous ne nous sommes pas positionnés pour rendre cet outil transmissible aisément, nous sommes toujours dans une phase de développement pour essayer de répondre au mieux aux différents cas que nous rencontrons. A tel point que même en interne, les calculs sont uniquement effectués par Eric ou moi-même et nous transmettons les résultats aux collègues qui nous en font la demande. Et évidemment, nous n'avons aucune notice d'utilisation.

L'effort à investir pour aboutir à un outil diffusable n'est pas compatible avec les ressources que nous sommes en capacité de mettre sur le sujet. Je suis donc au regret de ne pas pouvoir vous aider.

Bien cordialement,

Jean-Marc



Jean-Marc Poncet

IRIG / DSBT  
33 (0)4 38 78 57 46  
33 (0)6 81 03 95 85

- The report from Roberto are clear and are a good start for the dimensioning of the Burst disk and the Cryo-line.
- Need to get more familiar with literature and the tools we have at SPC for cryostat dimensioning.