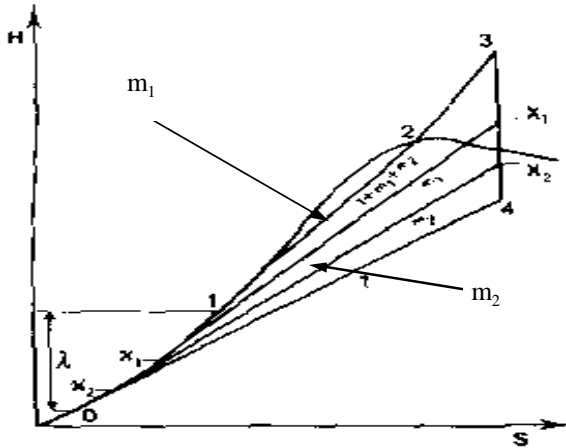


RIGENERAZIONE $Z = 2$



Il rendimento dell'impianto rigenerato in questo caso $z = 2$ sarà pari a:

$$h_{z=2} = 1 - \frac{f(h)}{(1 + m_1 + m_2) \left[f(h) + (1 - R)I \right]}$$

In questo caso bisogna definire i gradi di

$$R_2 = \frac{h_{x2} - h_0}{I} \Rightarrow h_{x2} - h_0 = R_2 I$$

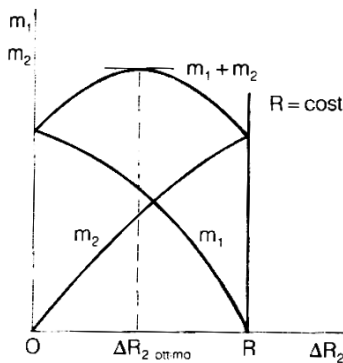
$$R_1 = \frac{h_{x1} - h_{x2}}{I} \Rightarrow h_{x1} - h_{x2} = R_1 I$$

$$R = R_1 + R_2$$

Andiamo ora a fare il bilancio termico nei 2 rigeneratori per l'unità di massa nel condensa-

$$m_2 f(h) = (h_{x2} - h_0) \Rightarrow m_2 = \frac{h_{x2} - h_0}{I} = \frac{R_2 I}{f(h_{x2})}$$

$$m_1 f(h) = (1 + m_2)(h_{x1} - h_{x2}) \Rightarrow m_1 = \frac{(1 + m_2)(h_{x1} - h_{x2})}{f(h)} = \frac{R_1 I}{f(h)} \cdot \left(1 + \frac{R_2 I}{f(h)} \right)$$



Sostituendo le masse m_1 m_2 siamo in grado di determinare il rendimento. Dalle relazioni trovate possiamo ottenere anche graficamente le masse da spillare per unità di massa nel condensatore in funzione di R

$$h_{z=2} = 1 - \frac{1}{\left[1 + \frac{R_2 I}{I} + \frac{R_1 I}{I} \left(1 + \frac{R_2 I}{I} \right) \right] \left[1 + \left(1 - R \frac{I}{I} \right) \right]}$$

$$h_{z=2} = 1 - \frac{1}{\left(1 + \frac{R_1 I}{I} \right) \left(1 + \frac{R_2 I}{I} \right) \left[1 + \left(1 - R \right) \frac{I}{I} \right]}$$

Se fissiamo R la situazione ottimale per i 2 gradini di rigenerazione si ha quando

$$R_1 = R_2 = \frac{R}{2}$$

Dalla figura osserviamo che per $R = 1$ si ottiene un guadagno uguale a quello del caso con $z = 1$ però in condizioni migliori.

