CALDAIA A CONDENSAZIONE

Il rendimento termico di una caldaia, con riferimento al potere calorifico inferiore LHV, può essere espresso come:

$$\eta_{LHV} = l - q_i - q_{fumi} - q_d$$

dove q_i , q_{fumi} e q_d rappresentano le potenze perse per unità di potenza messa a disposizione dal combustibile, ovvero:

$$q_i = \frac{Q_i}{\dot{m}_{fuel} \cdot LHV}; \qquad q_{fumi} = \frac{Q_{fumi}}{\dot{m}_{fuel} \cdot LHV}; \qquad \qquad q_d = \frac{Q_d}{\dot{m}_{fuel} \cdot LHV}$$

dove:

- ✓ Q_i è la potenza persa per incombusti;
- ✓ *Q*_{fumi} è la potenza persa per calore sensibile nei fumi;
- \checkmark Q_d è la potenza persa per dispersioni di calore attraverso il mantello della caldaia.

La potenza persa per calore sensibile nei fumi tiene conto del fatto che i prodotti di combustione emessi dalla caldaia vengono rilasciati al camino ad una temperatura superiore a quella dell'aria comburente e può essere espressa, in prima approssimazione, come:

$$q_{fumi} = \frac{\dot{m}_{A} + \dot{m}_{fuel}}{\dot{m}_{fuel}} \cdot \frac{c_{p}}{LHV} \cdot \left(T_{fumi} - T_{a}\right) = \frac{c_{p}}{LHV} \left[1 + \left(\frac{\dot{m}_{A}}{\dot{m}_{fuel}}\right)_{st} \left(1 + e\right)\right] \cdot \left(T_{fumi} - T_{a}\right)$$

dove:

- \checkmark \dot{m}_{fumi} è la portata di fumi al camino,
- ✓ *T_{fumi}* è la temperatura dei fumi all'uscita della caldaia,
- \checkmark T_a la temperatura dell'aria all'ingresso della caldaia,
- ✓ c_p è il calore specifico medio tra T_a e T_{fumi} (pari a circa 1,05 kJ/kg°C).

Facendo esplicito riferimento alla combustione di metano con aria secca e con un eccesso d'aria del 14,9 % (valore che corrisponde ad un contenuto di ossigeno nei fumi del 3%¹, valore tipico per la combustione di un combustibile gassoso), si ottiene:

$$q_{fumi} = \frac{1,05}{50000} \left[1 + 17,2 \left(1 + 0,149 \right) \right] \cdot \left(T_{fumi} - T_a \right) = \frac{1,05}{50000} \left[20,8 \right] \cdot \left(T_{fumi} - T_a \right) = 0,0044 \left(T_{fumi} - T_a \right) = 0.0044 \left(T_{fumi} -$$

Assumendo una temperatura dell'aria pari a 15 °C e una temperatura dei fumi di 100 °C si ottiene:

$$q_{fumi} = 0.0044(85) = 0.037 = 3.7\%$$

Trascurando qi e qd, il rendimento termico della caldaia diventerebbe, in tal caso:

$$\eta_{LHV} = 1 - 0.037 = 0.963 = 96.3\%$$

A seguito della combustione nei fumi è presente un certo quantitativo di acqua sotto forma di vapore. Facendo ancora riferimento alla combustione del metano, la frazione in volume di acqua nei fumi (ovviamente umidi) è pari a:

$$[HO_2] = \frac{2}{1+2+7.52 \cdot (1+e)+2 \cdot e}$$

Assumendo ancora una volta e=0,149, si ottiene:

$$[HO_2] = 0.167$$

La frazione in massa di acqua x_{H20} la si può calcolare con la relazione:

$$x_{H2O} = [H2O] \frac{mm_{H2O}}{mm_{fumi}}$$

dove la massa molecolare dei fumi mmfumi risulta pari a:

$$mm_{fumi} = [H2O]mm_{H2O} + [N2]mm_{N2} + [O2]mm_{O2} + [CO2]mm_{CO2} = 27.8 \frac{kg}{kmole}$$

ottenendo quindi:
$$x_{H2O} = [0.167] \frac{18}{27.8} = 0.108$$

$$[O_2] = \frac{2e}{1 + 7.52 \cdot (1 + e) + 2 \cdot e}$$
, ovvero $e = \frac{8,52[O_2]}{2 - 9,52 \cdot [O_2]}$

 $^{^{\}rm 1}$ la frazione in volume di ossigeno è legata all'eccesso d'aria dalla relazione:

Si noti come tale quantitativo di acqua è di un ordine di grandezza superiore rispetto all'eventuale acqua presente nell'aria umidità, basti pensare che un'umidità relativa del 60% a 15°C equivale ad una frazione in massa di acqua nell'aria inferiore all'1%.

Nella caldaia a condensazione si intende recuperare parte del calore latente di vaporizzazione dell'acqua presente nei fumi operando un raffreddamento dei fumi fino ad una temperatura tale da consentire la condensazione dell'acqua e poi riscaldarli nuovamente per poterli adeguatamente disperdere in atmosfera; in figura 1 è riportato lo schema della linea di condensazione dell'acqua dei fumi presenti nei prodotti di combustione.

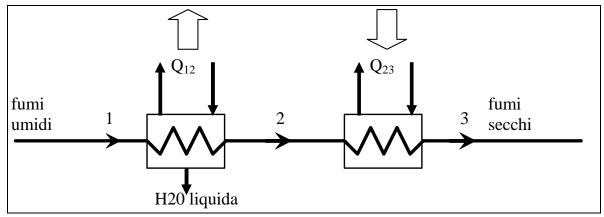


Figura 1

Con riferimento alla Figura 1, si può scrivere:

$$Q_{12} = m_{fumi} c_p (T_1 - T_2) + m_{H20} \Delta h_{lat}$$

$$Q_{23} = (m_{fumi} - m_{H2O})c_p(T_3 - T_2)$$

$$Q_{c} = Q_{12} - Q_{23} = m_{fumi} c_{p} (T_{1} - T_{2}) + m_{H20} \Delta h_{lat} - (m_{fumi} - m_{H20}) c_{p} (T_{3} - T_{2})$$

$$Q_c = m_{fumi} c_p (T_1 - T_3) + m_{H20} \Delta h_{lat} - m_{H20} c_p (T_3 - T_2)$$

$$q_{c} = \frac{Q_{c}}{m_{fuel} LHV} = \frac{m_{fumi}}{m_{fuel}} \frac{c_{p} (T_{1} - T_{3}) + x'_{H20} \Delta h_{lat} - x'_{H20} c_{p} (T_{3} - T_{2})}{LHV}$$

$$q_{c} = \left[1 + \left(\frac{\dot{m}_{A}}{\dot{m}_{fuel}}\right)_{st} \left(1 + e\right)\right] \frac{c_{p}\left(T_{1} - T_{3}\right) + x'_{H20}\left[\Delta h_{lat} - c_{p}\left(T_{3} - T_{2}\right)\right]}{LHV}$$

Il rendimento termico della caldaia a condensazione risulta quindi ora esprimibile come:

$$\eta_{LHV} = l - q_i - q_{fumi} - q_d + q_c$$

Supponendo $T_3=T_1$ e trascurando $c_p(T_3-T_2)$ rispetto a Δh_{lat} , si ottiene:

$$q_{c} = \left[1 + \left(\frac{\dot{m}_{A}}{\dot{m}_{fuel}} \right)_{st} (1 + e) \right] \frac{x'_{H20} \Delta h_{lat}}{LHV}$$

che numericamente, supponendo di condensare tutta la massa di acqua presente nei fumi, diventa:

$$q_{c,max} = [20.8] \frac{0.108 \cdot 2500}{50000} = 0.112$$

portando quindi ad un valore massimo del rendimento termico della caldaia pari a:

$$\eta_{LHV} = 1 - 0.033 + 0.112 = 1.079 \approx 108\%$$

In realtà il quantitativo di acqua che riesco a condensare dipende dalla temperatura del punto 2. Infatti la massima concentrazione in volume di acqua ancora presente nei fumi nel punto 2 è esprimibile come:

$$[H2O]_2 = \frac{p_{sat}(T_2)}{p_{atm}}$$

ed è quindi funzione di T2 come mostra la figura 2.

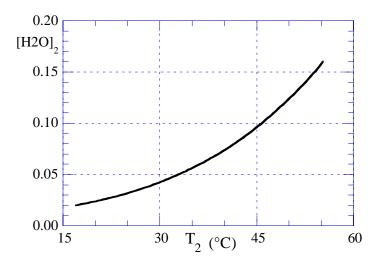


Figura 2

Conseguentemente:

$$x_{H2O,2} = [H2O]_2 \frac{mm_{H2O}}{mm_{fumi}} = \frac{p_{sat}(T2)}{p_{atm}} \frac{mm_{H2O}}{mm_{fumi}}$$

La frazione in massa di acqua che riesco a condensare portandomi fino a T2 vale quindi:

$$x'_{H2O} = x_{H2O} - x_{H2O,2}$$

Supponendo di poter raggiungere una temperatura T2=30°C (psat=0,04 bar) si ottiene:

$$[H2O]_2 = 0.04$$
 (da figura 2)

$$x_{H2O,2} = 0.04 \frac{18}{27.8} = 0.026$$

$$x'_{H2O} = 0.108 - 0.026 = 0.082$$

e quindi qc diventa:

$$q_c = [20.8] \frac{0.082 \cdot 2500}{50000} = 0.085$$

e il rendimento termico della caldaia pari a:

$$\eta_{LHV} = 1 - 0.033 + 0.085 = 1.052 \approx 105\%$$

Occorre ricordare che il valore di q_c può risultare maggiore di quello stimato se si opera la caldaia in maniera tale che $T_3 < T_1$, ed inoltre occorre, per una stima corretta, tenere in considerazione il contributo del termine $c_p(T_3-T_2)$ che nei calcoli presentati è stato trascurato rispetto a Δh_{lat} (in realtà considerando un salto di temperatura tra 2 e 3 di 70 °C, il termine $c_p(T_3-T_2)$ vale circa il 5 % del calore latente di vaporizzazione).

E' inoltre corretto osservare che, parlando di caldaie a condensazione occorrerebbe esprimere il rendimento riferito al potere calorifico superiore. In tal caso, ricordando che il metano ha un HHV=55600 kJ/kg, si ottiene:

$$\eta_{HHV}=\eta_{LHV}\,\frac{LHV}{HHV}=1,052\cdot 0,9=0,95$$

Infine, nelle figure 3 e 4viene presentata la linea di condensazione dei fumi con la presenza di un rigeneratore alimentato dai fumi stessi per il riscaldamento finale prima dell'emissione in atmosfera.

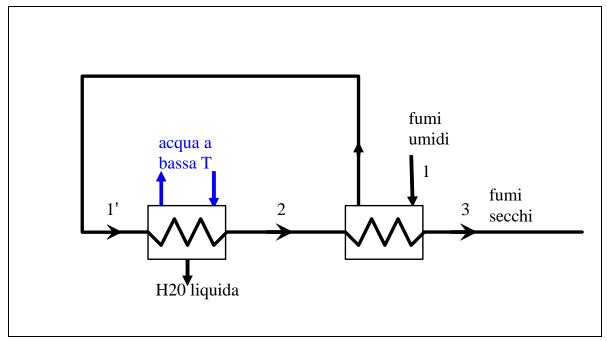


Figura 3

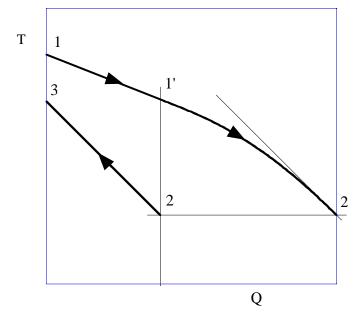


Figura 4