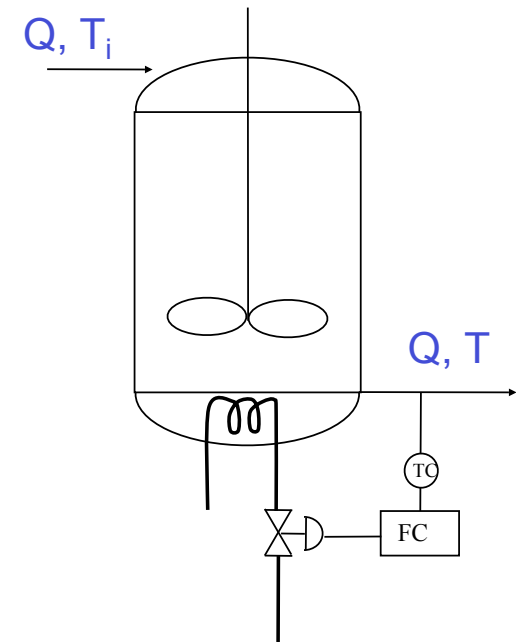


# Analisi della Dinamica

- Si potrebbe operare sul sistema reale.
  - Potrebbe non esistere
  - Time consuming e costoso
- Rappresentazione matematica (idealizzata )
- Dato un modello matematico si può studiare la risposta del sistema a vari cambiamenti degli ingressi
  - Modello
  - Input functions (**Forzanti**)
- Modelli
  - ODE
    - Lineari: Trasformate di Laplace
    - Nonlineari: Linearizzazione, Metodi numerici
  - PDE

# Modellazione dinamica

- Il riscaldatore a perfetta miscelazione (Stirred Heating Tank)
  - Ipotesi: perfetta miscelazione
- Grandezze importanti:
  - $Q$  portata volumetrica (stazionaria)
  - $T_i$  Temperatura corrente in ingresso
    - (input – disturbo)
  - $T$  Temperatura corrente in uscita
    - (output – misurabile)
  - Calore scambiato nell'unità di tempo  $q$ 
    - (input – manipolabile).



# Modellazione dinamica

- Bilancio in condizioni stazionarie
- Bilancio su sistema aperto **I principio della termodinamica**

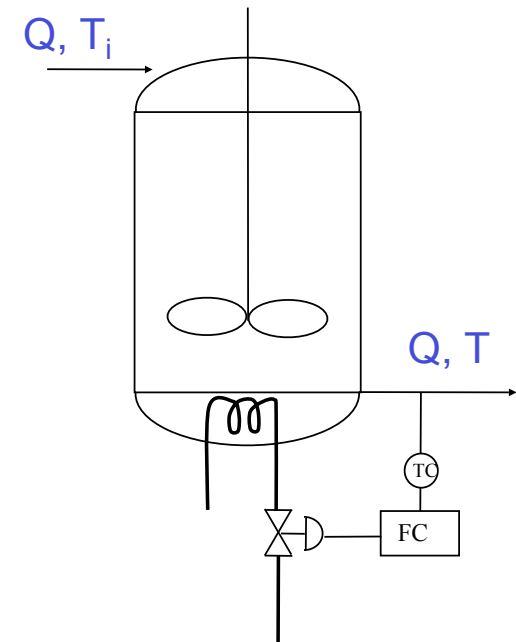
$$\text{In} - \text{out} = 0$$

$$Q\rho c_p(T_{is}-T_{rif}) + q_s - Q\rho c_p(T_s-T_{rif}) = 0$$

- Ipotesi:
  - Densità e calore specifico costante

$$Q\rho c_p(T_s-T_{is}) = q_s$$

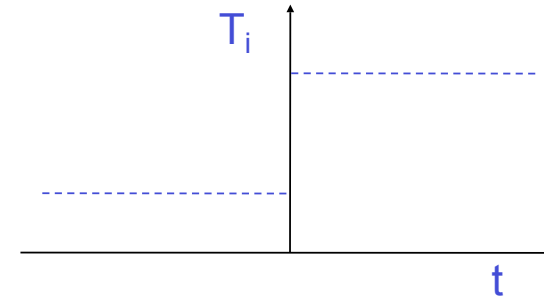
$$T_s = \frac{q_s}{Q\rho c_p} + T_{is}$$



# Modellazione dinamica

- Bilancio in condizioni stazionarie

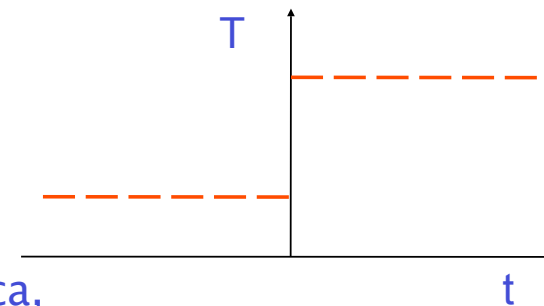
$$Q\rho c_p(T_s - T_{is}) = q_s$$



- Se  $T_{is}$  cambia anche  $T_s$  cambia

- $T_{isn} = T_{is} + \Delta T$

- $T_{sn} = T_s + \Delta T$



- Non abbiamo modo di dire nulla sulla dinamica, sappiamo solo cosa succederà a tempi lunghi.
- Per avere informazioni sulla **dinamica** dobbiamo costruire il modello che descriva anche il **transitorio**.

# Modellazione dinamica

- Bilancio in condizioni dinamiche

$$\text{Acc} = \text{in} - \text{out}$$

- Per un liquido è ragionevole supporre che  $\Delta U \cong \Delta H$

- Quindi il termine di accumulo possiamo scriverlo come:

$$\frac{d}{dt} \Delta H = \frac{d}{dt} \rho c_p V (T - T_{rif}) = \rho c_p V \frac{d}{dt} T$$

- Ipotesi: il volume non cambia.

$$\rho c_p V \frac{d}{dt} T = Q \rho c_p (T_i - T_{rif}) + q - Q \rho c_p (T - T_{rif})$$

$$\rho c_p V \frac{d}{dt} T = Q \rho c_p (T_i - T) + q$$

# Modellazione dinamica

- Bilancio in condizioni dinamiche
- Manca una condizione iniziale perché il problema sia ben posto:
  - @t=0,  $T=T_0$
- Possiamo quindi determinare la funzione  $T(t)$  a partire dalla condizione iniziale scelta.
- **Importante:**
  - in generale anche  $T_i$  e  $q$  dipendono dal tempo.
  - Considereremo la condizione iniziale come il set point.
  - Nella logica del controllo regolativo siamo interessati a conoscere come  $T$  si discosta da  $T_s$ .
- **Variabili deviate:**  $T' = T - T_s$ .
- Possiamo riscrivere tutto in termini di variabili deviate.

# Modellazione dinamica

- Bilancio in condizioni dinamiche in termini devianti

$$\rho c_p V \frac{d}{dt} T' = Q \rho c_p (T_i - T' - T_s) + q$$

$$T_s = \frac{q_s}{Q \rho c_p} + T_{is}$$

$$\rho c_p V \frac{d}{dt} T' = Q \rho c_p (T_i' - T') + q'$$

$$@t=0 \quad T' = 0$$

- Se il sistema non è controllato  $q'$  è nullo perché non manipolato.

$$\frac{V}{Q} \frac{d}{dt} T' = (T_i' - T')$$

$$@t=0 \quad T' = 0$$

- Il parametro  $V/Q$  è il tempo di residenza,  $\tau$ .

# Modellazione dinamica

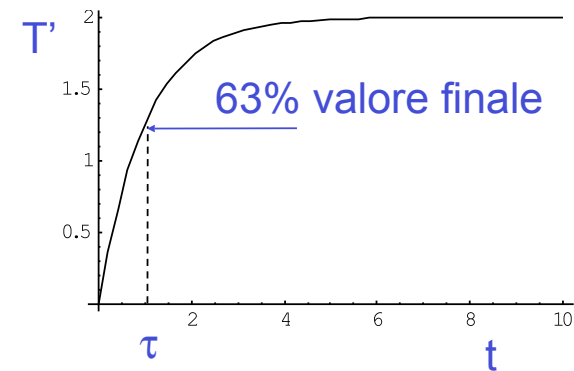
- Se il sistema non è forzato, quindi  $T_i' = 0$  il sistema resta nel set point.
- Se il sistema è forzato osserveremo una dinamica. Per esempio se la corrente in ingresso cambia la sua temperatura a gradino allora:
  - $t < 0$   $T_i' = 0$ ,  $t \geq 0$   $T_i' = \Delta T$
- Il modello diventa:

$$\tau \frac{d}{dt} T' = (\Delta T - T')$$

$$@t = 0 \quad T' = 0$$

- Integrando si ottiene:

$$T' = \Delta T \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right)$$





# Soluzione Eq. Differenziali lineare I ordine non omogenea

- Il modello a cui eravamo pervenuti era:

$$\tau \frac{d}{dt} T' = \Delta T - T'$$

$$@t = 0 \quad T' = 0$$

- Tutte le equazioni lineari non omogenee di primo ordine sono risolubili, perché è sempre possibile trovare un fattore integrante che è una funzione della sola variabile indipendente.
- Se l'associata equazione omogenea è risolubile, l'unica complicazione aggiuntiva nel risolvere un'equazione non omogenea è trovarne una soluzione particolare.

# Soluzione Eq. Differenziali lineare I ordine non omogenea

- Equazione da risolvere:

$$\dot{T}' + p(t) T' = f(t)$$

- Nel nostro caso:  $p(t) = \frac{1}{\tau}$ ,  $f(t) = \frac{\Delta T}{\tau}$

- EQ. OMOGENEA ASSOCIATA



$$\begin{aligned}\frac{dT'}{dt} &= -p(t) T' \\ \frac{dT'}{T'} &= -p(t) dt \\ \int \frac{dT'}{T'} &= \int -p(t) dt \\ \log(T') &= -\int p(t) dt + c\end{aligned}$$

$$T' = e^{-\int p(t) dt + c} = Ce^{-\int p(t) dt}$$



$$T' = Ce^{-\frac{t}{\tau}}$$

# Soluzione Eq. Differenziali lineare I ordine non omogenea

- Serve l'integrale particolare.
- Usiamo il metodo della variazione della costante arbitraria di Lagrange.

$$T'_{omo} = C(t)e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$\frac{dT'_{omo}}{dt} = \left( \frac{dC(t)}{dt} - C(t)p(t) \right) e^{-\frac{t}{\tau}}$$

- Sostituiamo nell'equazione originaria:

$$\left( \frac{dC(t)}{dt} - C(t)p(t) \right) e^{-\frac{t}{\tau}} + p(t)C(t)e^{-\frac{t}{\tau}} = f(t)$$

$$\frac{dC(t)}{dt} = f(t)e^{\frac{t}{\tau}}$$

$$C(t) = \int f(t)e^{\frac{t}{\tau}} dt$$



$$C(t) = \int \Delta T e^{\frac{t}{\tau}} dt = \Delta T e^{\frac{t}{\tau}} + K$$

Sostituendo:

$$T' = \Delta T + K e^{-\frac{t}{\tau}}$$

# Soluzione Eq. Differenziali lineare I ordine non omogenea

- Utilizzando la condizione iniziale si risolve il problema:

$$T' = \Delta T \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right)$$

# Modellazione dinamica

- Se dobbiamo risolvere un problema di tipo **regolativo** dobbiamo operare su  $q$  manipolandola.

- Il modello diventa: 
$$\tau \frac{d}{dt} T' = (\Delta T - T') + \frac{q'}{Q\rho c_p}$$

$$@t = 0 \quad T' = 0$$

- Come manipoliamo  $q'$ ?
- Possiamo far variare  $q'$  proporzionalmente a quanto si discosta  $T'$  da zero ovvero  $T$  dal set point. (**Controllore Proporzionale**)

$$q' = -K_c T'$$

# Modellazione dinamica

- Il modello diventa: 
$$\tau \frac{d}{dt} T' = \Delta T - \left( 1 + \frac{K_c}{Q\rho c_p} \right) T'$$

@t=0 T'=0

- Integrando si ottiene: 
$$T' = \frac{\Delta T}{1 + \frac{K_c}{Q\rho c_p}} \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau} \left( 1 + \frac{K_c}{Q\rho c_p} \right)} \right]$$

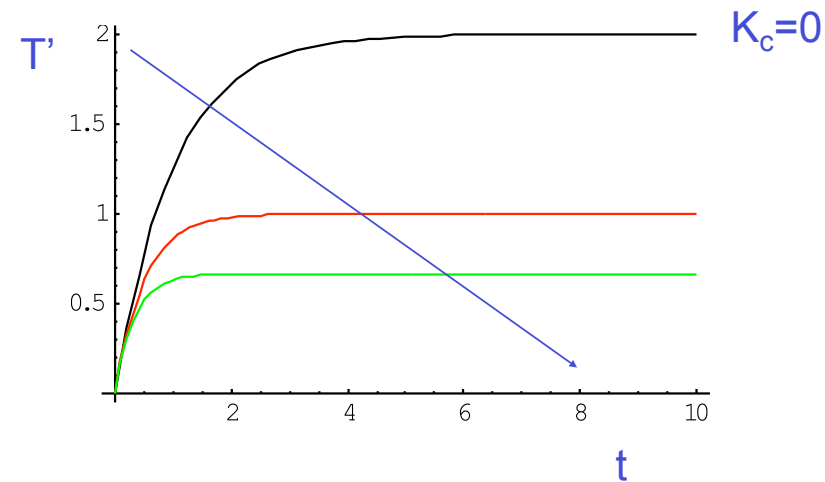
- Cosa succede a tempi lunghi? 
$$\lim_{t \rightarrow \infty} T' = \frac{\Delta T}{1 + \frac{K_c}{Q\rho c_p}} > 1$$

- Dipendentemente da  $K_c$  si riduce lo scostamento dal set point.

# Modellazione dinamica

- Le previsioni del modello confermano che al crescere di  $K_c$  la costante di tempo diminuisce ed il discostamento dal set point anche diminuisce.

$$\tau^* = \frac{\tau}{\left(1 + \frac{K_c}{Q\rho c_p}\right)}$$



# Parole Chiave

- Modello dinamico.
- Input.
- Output.
- Modelli ODE Lineari.
- Trasformate di Laplace.
- Problema stazionario.
- Transitorio.
- Variabili deviate.
- Controllore proporzionale.