Prof. Alberto Bemporad

12 Giugno 2007

## Soluzioni Esame di Tecnologie dei Sistemi di Controllo

## Esercizio 1

La tensione di uscita è legata alla tensione di ingresso dalla relazione

$$V_{out} = \left(1 + \frac{R_{f1}}{R_1}\right) \cdot \left(1 + \frac{R_{f2}}{R_2}\right) \cdot \left(\frac{R_{TH}}{R + R_{TH}}\right) \cdot V_{AL} \tag{1}$$

Sostituendo i valori noti delle resistenze e della tensione di alimentazione si ottiene la seguente relazione tra  $R_{TH}$  e  $V_{out}$ 

$$V_{out} = 82 \cdot \frac{R_{TH}}{R_{TH} + 100k}$$

da cui

$$R_{TH} = \frac{V_{out}}{82 - V_{out}} \cdot 100k$$

Sostituendovi i valori estremi di  $V_{out}$  si ottiene:

$$R_{TH} = \frac{1.787}{82 - 1.787} \cdot 100k \simeq 2228 \ \Omega$$
$$R_{TH} = \frac{24.44}{82 - 24.44} \cdot 100k \simeq 42460 \ \Omega$$

Essendo un termistore del tipo NTC i valori di  $R_{TH}$  trovati saranno rispettivamente relativi alla temperatura di 70 e -10 gradi Celsius.

Dalle caratteristiche si deduce che si tratta del modello 103AT-5 per il quale vale B=3435~K e  $R_{25}=10~k\Omega$ . La resistenza a  $38^{\circ}C$  risulta dunque:

$$R_{38^{\circ}} = 10k \cdot e^{\left(3435\left(\frac{1}{38+273.15} - \frac{1}{25+273.15}\right)\right)} = 6.18 \ k\Omega$$

Se, per approssimazioni di calcolo, si dovesse concludere che il termistore corretto è il 103ETB o il 103IT non è considerato errore. Le valutazioni sono le stesse e la resistenza a  $38^{\circ}C$  anche, poichè tutti questi termistori hanno lo stesso valore di resistenza a  $25^{\circ}C$  e coefficiente B.

## Esercizio 2

Si calcola la prevalenza in ingresso alla pompa (bacino d'acqua)  $H_0$  considerando  $v_0 = 0$ ,  $h_0 = 0$  e p = 1 atm, quella in ingresso al serbatoio  $(H_2)$ , considerando i valori di velocità e pressioni richiesti e h = 0, e le perdite  $H_{perdite}$ :

$$H_0 = \frac{101325 \cdot 1}{1000 \cdot 9.8} \simeq 10,3393 \ m \tag{2}$$

$$H_2 = \frac{0.7^2}{2 \cdot 9.8} + 0 + \frac{101325 \cdot 1.1}{1000 \cdot 9.8} \simeq 11.398 \ m \tag{3}$$

$$H_{perdite} = \alpha \cdot L \cdot \frac{v^2}{2g} = 0.8 \cdot 22.5 \cdot \frac{0.7^2}{2 \cdot 9.8} \simeq 0.45 \ m$$
 (4)

La prevalenza della pompa dovrà essere

$$H = H_2 + H_{perdite} - H_0 \simeq 1,5 m \tag{5}$$

La portata che deve garantire è

$$Q = A \cdot v = 2.14 \cdot 10^{-4} \cdot 0.7 \simeq 1.5 \cdot 10^{-4} \ m^3/s \tag{6}$$

Si può quindi individuare il punto di lavoro sul diagramma H-Q della pompa. Il punto di lavoro giace sulla curva relativa ai 400 rpm.

La potenza meccanica necessaria alla pompa è  $P_{mecc} = \rho QgH \simeq 2.20~W$  e quindi il motore deve fornire  $P_{motore} = P_{mecc}/\eta = 3.14~W$ . Si sceglie un motore con tensione di alimentazione a 24V e che eroga una potenza tra 10 e 15 volte superiore a quella richiesta; il motore che risponde a questi requisiti è il motore DC 2657-024CR che eroga 47,9 W. La coppia massima richiesta è  $C_m = \frac{P_{motore}}{\omega} = 74.9~\text{mNm}$  in cui  $\omega$  sono i giri in rad/s ( $\omega = \frac{n \cdot 2\pi}{60}$ ), la condizione  $C_m \leq \frac{M_H}{2}$  è rispettata. La velocità di rotazione è molto minore della velocità del motore a vuoto  $n_0 = 6400$ , va quindi inserito un riduttore,  $\frac{n_0}{\gamma} \leq n$  ( $\gamma$ = rapporto di riduzione) da cui  $\gamma \geq 8$ . Si sceglie il riduttore della serie 30/1 con riduzione 14:1.  $n_0' = \frac{6400}{14} \simeq 457~\text{rpm}$ . La condizione sul numero dei giri  $\frac{n_0}{2} \leq n \leq n_0$  è rispettata.

In risposta all'ultimo quesito si fa riferimento alle relazioni (3)-(6) in cui si considerano velocità 9 m/s e pressione 3 atm.

$$H_0 = \frac{101325 \cdot 1}{1000 \cdot 9,8} \simeq 10,3393 \ m$$
 
$$H_2 = \frac{9^2}{2 \cdot 9.8} + 0 + \frac{101325 \cdot 3}{1000 \cdot 9.8} \simeq 35.14 \ m$$
 
$$H_{perdite} = \alpha \cdot L \cdot \frac{v^2}{2g} = 0.8 \cdot 22.5 \cdot \frac{9^2}{2 \cdot 9.8} \simeq 74.38 \ m$$
 
$$H = H_2 + H_{perdite} - H_0 \simeq 99.17 \ m$$
 
$$Q = A \cdot v = 2.14 \cdot 10^{-4} \cdot 9 \simeq 19.26 \cdot 10^{-4} \ m^3/s \longrightarrow Q \simeq 7 \ m^3/h$$

Essendo  $H \simeq 99, 2$  m e  $Q \simeq 7 \ m^3/h$  dal grafico in figura 2 risulta che la pompa è del tipo 32-250.