

# INTRODUCTION À L'AUTOMATIQUE

Ce chapitre est destiné à montrer l'utilité pratique des systèmes automatiques et à représenter leur structure de base. Il aboutit à une classification de ces systèmes et se termine par le plan d'organisation de ces notes.

## 1- SYSTÈMES

Un système est un ensemble d'éléments (mécaniques, électriques, pneumatiques,...) connectés entre eux pour constituer un tout destiné à effectuer certaines opérations préalablement définies. L'exemple simple suivant introduit certaines notions fondamentales qui seront généralisées par la suite et appliquées à d'autres exemples.

### 1-1 Exemple d'introduction

Considérons le système représenté par la figure 1.

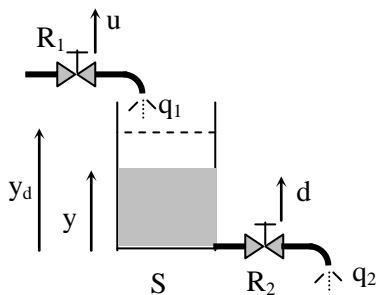


Fig. 1. Réservoir

Il s'agit d'un réservoir d'eau de section  $S$  alimenté par une conduite à travers un robinet  $R_1$ . Le débit  $q_1$  entrant dans le réservoir dépend de l'ouverture  $u$  de  $R_1$ . Un débit  $q_2$  sort du réservoir à travers un robinet  $R_2$  dont l'ouverture  $d$  varie selon le besoin en eau. Ce besoin est préalablement imprévisible.

On désire maintenir l'eau dans le réservoir à un niveau constant  $y_d$ . Le niveau effectif de l'eau est

une fonction du temps  $y(t)$  variant avec les débits  $q_1$  et  $q_2$ . Cette fonction  $y(t)$  est appelée la *sortie* du système ou sa *réponse* et le niveau désiré  $y_d$  est appelé *consigne* ou *référence*.

Les manettes des robinets  $R_1$  et  $R_2$  sont les moyens d'action sur le contenu du réservoir et les déplacements  $u$  et  $d$  de ces manettes sont appelées les *entrées* du système. Mais ces entrées ne se modifient pas dans le même but :  $u$  est le moyen par lequel un opérateur ajuste le niveau effectif  $y$  chaque fois qu'il s'écarte du niveau désiré  $y_d$ , tandis que  $d$  varie selon le besoin en eau, donc d'une manière aléatoire et indépendante de la volonté de l'opérateur. Pour distinguer entre ces deux sortes d'entrées,  $u$  sera appelé *commande* et  $d$  *perturbation*.

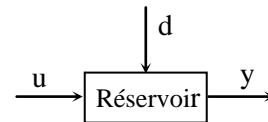


Fig. 2. Représentation schématique

Au lieu de la figure 1, le système étudié peut être représenté plus simplement par la figure 2 à condition de connaître la relation entre la réponse  $y$  et les entrées  $u$  et  $d$ . Cette relation est appelée le *modèle mathématique* du réservoir. Pour établir ce modèle, effectuons d'abord un bilan volumétrique entre la quantité d'eau qui entre, celle qui sort et celle qui reste dans le réservoir. Si  $dy$  est l'accroissement de  $y$  durant un temps infinitésimal  $dt$  et  $S$  est la section du réservoir, on a :

$$S.dy = q_1.dt - q_2.dt. \quad (1)$$

En divisant les deux membres de (1) par  $dt$ , on obtient :

## 2 Introduction à l'automatique

$$S.\dot{y} = q_1 - q_2 \quad (2)$$

où  $\dot{y}$  est la dérivée de  $y$  par rapport au temps. Pour compléter le modèle, il reste à écrire les débits  $q_1$  et  $q_2$  en fonction des entrées  $u$ ,  $d$  et de la sortie  $y$ . Or le débit d'eau à travers un robinet dépend du degré d'ouverture de ce robinet ainsi que de la différence entre la pression à son amont et la pression à son aval. En désignant par  $\Delta_1$  et  $\Delta_2$  les différences de pressions aux bornes des robinets  $R_1$  et  $R_2$ , on a :

$$q_1 = f_1(u, \Delta_1) \quad \text{et} \quad q_2 = f_2(d, \Delta_2) \quad (3)$$

où  $f_i$ ,  $i = 1, 2$ , est une fonction connue, appelée caractéristique du robinet, fournie par le fabricant ou déterminée au laboratoire. Posons  $P_0$  la pression d'alimentation à l'amont de  $R_1$  (supposée connue),  $P_a$  la pression atmosphérique,  $\rho$  la masse spécifique de l'eau et  $g$  l'accélération terrestre. On a :

$$\begin{aligned} \Delta_1 &= P_0 - P_a \\ \text{et} \quad \Delta_2 &= P_a + \rho.g.y - P_a = \rho.g.y. \end{aligned} \quad (4)$$

Tenant compte de (3) et (4) l'équation (2) devient

$$S.\dot{y} = f_1(u, P_0 - P_a) - f_2(d, \rho.g.y). \quad (5)$$

Cette équation différentielle de premier ordre liant la réponse  $y$  et sa dérivée aux entrées  $u$  et  $d$  est le modèle mathématique du réservoir. Ce modèle n'est pas linéaire car, généralement, les caractéristiques  $f_1$  et  $f_2$  des robinets ne le sont pas.

### EXERCICE 1

Les caractéristiques des robinets  $R_1$  et  $R_2$  du système de la figure 1 sont identiques, données par  $q = f(v, \Delta) = 40.v.\sqrt{\Delta}$  où  $q$  est en  $\text{cm}^3/\text{sec}$ ,  $v$  en mm et  $\Delta$  en bars ( $1 \text{ bar} = 10^5 \text{ N/m}^2$ ). La section du réservoir est  $S = 1 \text{ m}^2$  et sa hauteur est  $h = 1 \text{ m}$ . La pression relative d'alimentation est  $\Delta_1 = P_0 - P_a = 9$  bars,  $\rho = 1 \text{ kg/litre}$  et  $g = 10 \text{ m/s}^2$ .

a) Si le robinet  $R_2$  est ouvert de  $d = 10 \text{ mm}$ , que doit être l'ouverture  $u$  de  $R_1$  pour que le niveau d'eau dans le réservoir se stabilise à  $y_d = 90 \text{ cm}$  ?

b) On suppose qu'à l'instant initial le niveau d'eau est de  $90 \text{ cm}$ , que l'ouverture  $u$  est maintenue à sa valeur trouvée en a) et que l'ouverture  $d$  diminue subitement de  $10 \text{ mm}$  à  $5 \text{ mm}$ . En posant  $z = y^{1/2}$  et

en résolvant l'équation différentielle (5) par séparation des variables, déterminer et représenter le niveau  $y$  de l'eau en fonction du temps  $t$ . Après combien de temps le réservoir déborde-t-il ?

Réponses : a)  $1 \text{ mm}$

b)  $t = 10^4 . [3 - \sqrt{10^{-1} y} - 6 . \text{Ln}(|6 - \sqrt{10^{-1} y}| / 3)]$ ,  
 $28.5 \text{ min.}$

## 1-2 Généralisation et autres exemples

Les définitions suivantes généralisent les notions introduites dans l'exemple précédent.

**Entrées d'un système.** Un système fonctionne sous l'effet d'une ou de plusieurs actions externes de nature quelconque (force, déplacement, tension électrique, pression hydraulique,...) appelées *entrées*. Les entrées  $u_1, u_2, \dots, u_p$  utilisées pour conduire le système à suivre un régime désiré seront appelées *moyens d'action ou commandes*, tandis que les entrées  $d_1, d_2, \dots, d_r$  qui agissent sur le système d'une manière imprévisible et indépendante de la volonté de l'opérateur seront appelées *perturbations*. Pour une écriture concise, toutes les actions seront groupées dans un vecteur  $u \in \mathbb{R}^p$  appelé *vecteur des actions* ou simplement *action ou commande* et toutes les perturbations seront groupées dans un vecteur  $d \in \mathbb{R}^r$  appelé *vecteur des perturbations* ou simplement *perturbation*. Généralement les composantes de  $u$  et  $d$  varient au cours du temps.

**Notations.** Nous convenons de séparer les composantes d'un vecteur colonne par un point-virgule et les composantes d'un vecteur ligne par une virgule ou un blanc. Par exemple, le transposé de  $(a \ b \ c)$  est  $(a ; b ; c)$ . D'autre part, l'écriture  $h_i$  signifiera la  $i^{\text{ème}}$  composante d'un vecteur  $h$  tandis que  $h^i$  signifiera le  $i^{\text{ème}}$  vecteur d'un ensemble de vecteurs  $\{h^1, h^2, \dots\}$ .

**Sorties d'un système.** Sous l'effet des entrées  $u$  et  $d$ , le système effectue des opérations caractérisées par la variation de certaines grandeurs physiques  $y_1, \dots, y_q$  qui lui sont rattachées. Le vecteur colonne  $y = (y_1 ; y_2 ; \dots ; y_q) \in \mathbb{R}^q$  est appelé *sortie* ou *réponse* du système.

**Exemple 1**

La figure 3 représente un convoyeur d'un produit en poudre ou granulé provenant d'une trémie. Ce convoyeur est entraîné par un moteur électrique. On suppose que l'ouverture inférieure de la trémie est constante et ne se règle pas.

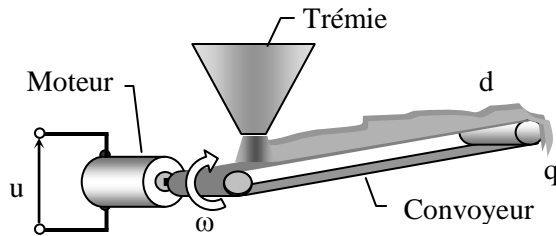


Fig. 3 Convoyeur

Pour obtenir à la sortie un débit massique désiré  $q_d$ , on ajuste la vitesse  $\omega$  du convoyeur en variant la tension  $u$  appliquée au moteur. Cette tension est le seul moyen d'action sur le système. Le débit effectif  $q$ , qui est la réponse de ce système, ne dépend pas seulement de la vitesse  $\omega$  mais aussi de la densité linéaire  $d$  du produit à l'extrémité du convoyeur. Or, même quand la vitesse  $\omega$  reste constante, la distribution de la masse  $m$  transportée par le convoyeur peut varier selon le contenu de la trémie et la cohésion entre les particules du produit. Les fluctuations imprévisibles de  $d$  constituent la perturbation principale pour ce système. Bien que la vitesse  $\omega$  joue ici un rôle essentiel, elle n'est ni une entrée ni une sortie ni une perturbation mais une variable interne appelée *variable d'état*. Nous reviendrons dans un autre chapitre à la définition des variables d'état, notion très importante pour la modélisation et la commande des systèmes.

**Exemple 2**

La figure 4 représente un missile propulsé par la force de réaction  $f$  d'un gaz échappant d'une tuyère montée à la base du missile. Pour contrôler l'orientation du missile on modifie la direction de  $f$  en tournant la tuyère par des moteurs non représentés sur la figure.

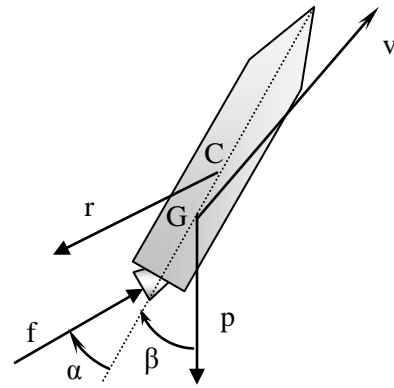


Fig. 4 Missile

Le mouvement de cet engin se définit par sa vitesse  $v$  et sa rotation par rapport à un repère lié au sol. Si ce mouvement est dans le plan vertical, la réponse du système est un vecteur à 3 composantes  $y = (v_x ; v_y ; \beta)$  où  $v_x$  et  $v_y$  sont les projections horizontale et verticale de  $v$  et  $\beta$  est l'angle entre l'axe du missile et la verticale. Pour obtenir un mouvement donné, on agit sur le missile par le module de  $f$  (en variant le taux de combustion du carburant) et par la rotation  $\alpha$  de la tuyère à l'aide d'un moteur monté à l'intérieur du missile. La commande est donc un vecteur à deux composantes,  $u = (\|f\| ; \alpha)$ . À noter que la résistance de l'air  $r$  est égale à  $\bar{r} + d$  où  $\bar{r}$  dépend seulement de la vitesse  $v$  du missile et  $d$  dépend seulement de la vitesse imprévisible du vent. Comme  $\bar{r}$  peut être déduite de la vitesse  $v$ , elle n'est pas une action externe et ne sera pas compté comme une entrée. Par contre  $d$  doit être considéré comme une perturbation.

À noter que la consommation du combustible modifie la masse et le moment d'inertie du missile et déplace son centre de gravité. D'autre part, l'accélération terrestre et la densité de l'air diminuent avec l'altitude. Si l'on tient compte des variations de ces paramètres en fonction du temps, on dit que le modèle est *variant*. Mais souvent, pour faciliter la recherche d'une commande convenable sur un trajet relativement court, on néglige ces variations et on suppose que le missile est *invariant*.

**Modèle mathématique.** La relation qui lie le vecteur de sortie  $y$  aux vecteurs d'entrée  $u$  et  $d$  est appelée *modèle mathématique* du système. Le plus souvent, cette relation s'écrit sous la forme d'une ou de plusieurs équations différentielles (voir (5)) mais elle peut être aussi une expression algébrique ou représentée par un graphe ou un tableau. Si le système est simple et si les lois physiques qui régissent son fonctionnement sont connues, il est possible d'obtenir son modèle par un raisonnement analytique comme nous l'avons fait pour le réservoir de la figure 1. Par contre, si le système est complexe ou si les lois physiques qui régissent son fonctionnement sont mal connues, son modèle mathématique s'obtient par *identification* c'est-à-dire à partir de données purement expérimentales.

Que le modèle soit obtenu par voie analytique ou par identification, il ne représentera la réalité physique que d'une manière plus ou moins approximative. Par exemple, pour établir analytiquement le modèle du réservoir (fig. 1), nous avons supposé connues les caractéristiques  $f_1$  et  $f_2$  des robinets. En fait, ces caractéristiques sont généralement fournies avec une certaine incertitude et, en plus, elles peuvent se modifier par usure au cours du temps. De même, nous avons signalé que pour simplifier le modèle du missile de l'exemple 2, on néglige généralement les variations de ses paramètres.

**Linéarité et invariance.** Un système est *linéaire* si la relation entre son vecteur de sortie  $y$  et ses vecteurs d'entrée  $u$  et  $d$  est donnée par un ensemble d'équations différentielles ou algébriques toutes linéaires c.à.d. chacune de la forme  $\sum a_i \cdot x_i^{(k)} = c$

où  $x_i$  est une composante de  $u$ ,  $d$  ou  $y$  et  $x_i^{(k)}$  est la  $k^{\text{ème}}$  dérivée de  $x_i$  par rapport au temps. Si l'une des équations du système est non-linéaire, on dit que le système est *non-linéaire*. D'autre part, si tous les coefficients  $a_i$  sont constants, on dit que le système est *invariant* et il est variant si l'un au moins de ces coefficients dépend du temps.

**Linéarisation.** Rarement un système est rigoureusement linéaire mais il est souvent possible en automatique de remplacer une expression non-linéaire par une approximation linéaire. Par exemple, si une variable  $x$  reste voisine d'une

constante  $x_0$ , toute fonction  $f(x)$  continue et dérivable peut être approximée par l'expression linéaire

$$f(x) \cong f(x_0) + f'(x_0) \cdot (x - x_0)$$

où  $f'(x_0)$  est la dérivée de  $f$  en  $x_0$  (la courbe de  $f(x)$  au voisinage de  $x_0$  est presque confondue avec la tangente à cette courbe au point  $(x_0, f(x_0))$ ). Supposons, par exemple, que le débit à la sortie d'un réservoir est lié au niveau  $h$  de l'eau par la relation non-linéaire  $q = a \cdot (h^{1/2})$ . Si  $h$  reste voisin de  $h_0 = 1$  m, on peut écrire

$$q \approx a \cdot (h_0)^{1/2} + [(a/2)(h_0)^{-1/2}](h - h_0) = (a/2)(1 + h)$$

où le dernier membre est linéaire par rapport à  $h$ .

## 2- SYSTÈMES AUTOMATIQUES

Imaginons un système qui n'est soumis à aucune perturbation et que son fonctionnement est décrit par un modèle mathématique parfait. Pour obtenir l'action  $u_d$  qui produit une réponse désirée  $y_d$ , il suffit de remplacer  $y$  par  $y_d$  dans les équations du modèle et de déduire  $u_d$  en résolvant ces équations. Malheureusement, comme nous l'avons indiqué dans les exemples ci-dessus, presque tout système sera affecté par une certaine forme de perturbation et que tout modèle ne décrira le fonctionnement de ce système que d'une façon plus ou moins approximative. Ces facteurs rendent impossible la détermination précise de  $u_d$  et ont pour effet d'écarter la réponse  $y$  de  $y_d$ .

Si, malgré les perturbations et l'imperfection du modèle, la réponse effective  $y$  doit rester voisine de la réponse désirée  $y_d$ , il est indispensable de réajuster l'action  $u$  chaque fois qu'on détecte un écart entre  $y$  et  $y_d$ . Or, il n'est pas pratique et souvent impossible à un humain de mesurer en tout instant cet écart et de réajuster convenablement l'action  $u$  avec la rapidité et la précision qu'exige d'habitude le bon fonctionnement d'un système. Quand ces ajustements sont effectués par un organe physique  $C$  connecté au système principal  $S$ , on dit que l'ensemble constitue un système à commande automatique. Cette commande est dite *robuste* si le

système continue à fonctionner convenablement malgré l'usure et la déviation du modèle nominal.

## 2-1 Structure de base d'un système automatique

Un système est automatique s'il est capable de régler son propre fonctionnement. Il est essentiellement composé des éléments suivants :

- de l'objet commandé S,
- de l'organe de commande C appelé aussi *compensateur* ou *régulateur* et
- de deux chaînes connectant C à S, l'une pour transmettre l'information de C vers S et l'autre de S vers C.

La figure 5 représente la structure de base d'un système automatique dont le principe de fonctionnement est le suivant.

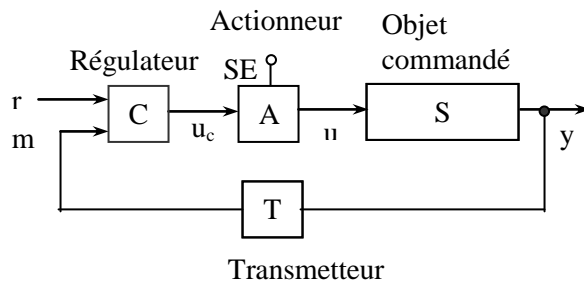


Fig. 5 Structure de base

- Un organe T, appelé *transmetteur* ou *capteur*, mesure en tout instant la réponse y de l'objet commandé S et envoie vers le régulateur C un signal m qui caractérise cette réponse. m est appelé *signal de mesure*, de *retour* ou de *contre-réaction*. Par exemple, si y est une vitesse de rotation, le transmetteur associé à y rd/sec la tension électrique  $m = k.y$  volts où k (ici en volt.sec/rd) est généralement un facteur constant appelé *gain* du transmetteur.

- D'un autre côté, on indique à l'organe C la réponse désirée  $y_d$  en lui appliquant un autre signal r appelé *référence* ou *consigne* qui doit avoir la même valeur que prend m quand  $y = y_d$ . Par exemple, si l'on désire que la vitesse à la sortie soit égale à 5 rd/sec, on applique comme consigne la tension  $r = k.5$  volts, k étant le gain du transmetteur.

- Quand C détecte un écart e entre r et m, c'est-à-dire entre la réponse désirée et la réponse effective, il émet, en fonction de e, un signal  $u_c$  appelé *signal de commande*. Nous parlerons plus loin de la relation entre e et  $u_c$ .

- Les signaux  $u_c$ , r et m sont le plus souvent de faible puissance. Pour agir sur l'objet commandé S avec une puissance suffisante, on intercale entre C et S un élément A appelé *actionneur* ou *amplificateur*. Cet organe produit en fonction de  $u_c$  une action de puissance u en soutirant l'énergie d'une source d'alimentation extérieure SE. Souvent u est proportionnel à  $u_c$ .

Ainsi, pour tout signal d'écart  $e(t) = r(t) - m(t)$ , le régulateur C doit produire un signal de commande  $u_c(t)$  qui, par son effet sur A et par suite sur S, rapproche autant que possible et de la « meilleure manière » la réponse effective y(t) de la réponse désirée  $y_d(t)$ . Comment concevoir le régulateur le plus adapté pour commander un système donné ? C'est justement l'objectif central de l'automatique.

**Remarque.** Si la réponse désirée est toujours la même, il est inutile de prévoir sur l'organe de commande une entrée de référence r. D'autre part, si la chaîne de retour n'existe pas ( $m = 0 \forall t$ ), on dit que la *commande* est *directe* ou à *chaîne* ou *boucle ouverte*. Ce type de commande est utilisé quand les effets des perturbations et de l'imperfection du modèle peuvent être négligés.

## 2-2 Exemple d'un système automatique

Pour montrer sur un système concret les différentes parties de la figure 5, considérons le système de commande automatique du niveau d'eau dans un réservoir (fig. 6).

1- Le transmetteur T est formé d'un flotteur F et d'un potentiomètre linéaire  $P_1$  ( curseur en contact avec une résistance) alimenté par une tension de E volts. Toute variation du niveau d'eau se traduit en un déplacement vertical du curseur du potentiomètre. Quand le niveau d'eau est à y % de la hauteur du réservoir, la tension du curseur est  $m = (E/100).y$  volts. Cette tension m est le signal de retour qui caractérise la réponse y du système. En



pratique, il existe d'autres dispositifs moins encombrants qui peuvent être utilisés pour transformer le déplacement  $y$  en une tension  $m$ .

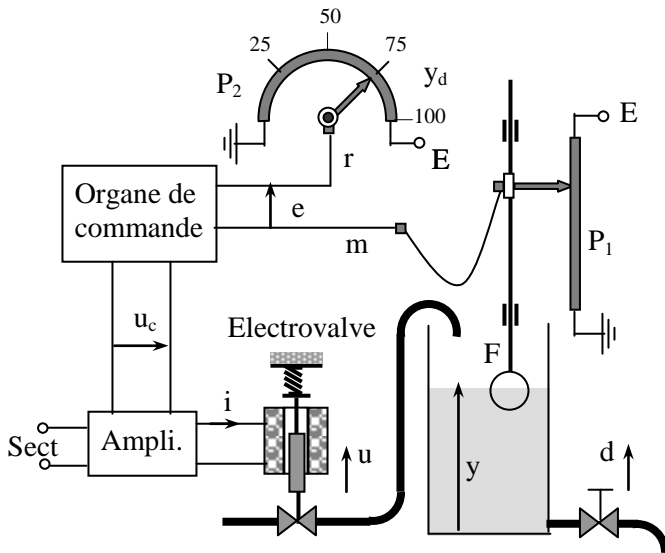


Fig. 6 Commande d'un réservoir

2- Le signal de référence  $r$  est produit par un potentiomètre rotatif  $P_2$  muni d'une graduation de 0 à 100 % et alimenté aussi par une tension de  $E$  volts. Quand le curseur est placé en face de la graduation  $y_d$  % sa tension est  $r = (E/100) \cdot y_d$  volts. La tension entre les deux fils sortant des potentiomètres  $P_1$  et  $P_2$  est donc

$$e = r - m = (E/100) \cdot (y_d - y) \text{ volts.}$$

On voit que cette tension est proportionnelle à l'écart entre la réponse désirée  $y_d$  et la réponse effective  $y$ .

3- L'organe de commande  $C$  est un circuit électrique ou électronique qui délivre à sa sortie un signal de commande  $u_c$  fonction de la tension d'écart  $e = r - m$  appliquée à son entrée. Nous reparlerons plus loin de la relation entre  $u_c$  et  $e$ .

4- L'actionneur  $A$  est ici constitué d'une électrovalve alimentée par le secteur à travers un amplificateur. En fonction de la tension de commande  $u_c$ , l'amplificateur envoie vers la bobine de l'électrovalve un courant  $i$  qui, par son effet magnétique, attire la manette du robinet d'alimentation. Le déplacement  $u$  de cette manette

et, par conséquent, le débit  $q$  d'eau dans le réservoir sont d'autant plus grands que la tension de commande  $u_c$  est grande. Cette tension  $u_c$  est l'entrée de l'organe  $A$  tandis que sa sortie peut être le déplacement  $u$  ou le débit  $q$  selon que l'on considère  $u$  ou  $q$  comme le moyen d'action sur le réservoir.

Revenons maintenant au régulateur. Ce circuit doit être conçu de sorte à associer à tout écart  $e$  entre  $r$  et  $m$  la commande  $u_c$  qui convient le mieux pour forcer  $e$  à rester voisin de zéro c'est-à-dire pour maintenir le niveau d'eau  $y$  aussi voisin que possible du niveau désiré  $y_d$ . Plusieurs types de relations entre  $u_c$  et  $e$  peuvent être envisagés. La figure 7 montre, comme premier exemple, la caractéristique d'un relais avec hystérésis d'entrée  $e$  et de sortie  $u_c$ .

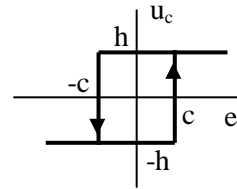


Fig.7 Relais avec hystérésis

Quand  $e$  est supérieur à  $c$  ( $m < r - c$ ), la tension  $u_c$  prend la valeur  $h$  volts, le robinet s'ouvre et l'eau coule dans le réservoir jusqu'au moment où  $e$  devient inférieur à  $-c$  ( $m > r + c$ ). A cet instant, la tension  $u_c$  passe à  $-h$  volts, le robinet se referme et coupe l'écoulement d'eau. Ce cycle recommence lorsque  $e$  redevient supérieur à  $c$ . Le signal  $u_c$  n'a donc que deux valeurs possibles  $h$  et  $-h$ . Quand  $u_c = h$ , le robinet s'ouvre complètement et quand  $u_c = -h$ , le robinet se ferme complètement. Avec ce type de commande, appelé *tout ou rien*, le niveau d'eau dans le réservoir fluctue autour du niveau désiré mais, généralement, il ne se stabilise pas à ce niveau.

Pour suivre de plus près les variations de  $e$  et maintenir  $y$  à un niveau aussi voisin que possible de  $y_d$ , on a recours à des commandes pour lesquelles le signal  $u_c$  a une infinité de valeurs possibles. La plus simple de ces politiques est la *commande proportionnelle* définie par  $u_c = k_p \cdot e$  où  $k_p$  est une constante positive. Supposons que cette commande agit sur une électrovalve dont le débit  $q$  est relié à la tension  $u_c$  par une relation linéaire  $q = q_0 + a \cdot u_c$  où

$q_0$  est la consommation moyenne en eau et a une constante positive appelée le gain de l'électrovalve. Sachant que  $u_c = k_p \cdot e$  et  $e = (E/100) \cdot (y_d - y)$ , on obtient  $q = q_0 + b \cdot (y_d - y)$ ,  $b > 0$ . Ainsi, dès que le niveau d'eau  $y$  tend à s'écarter de  $y_d$ , le débit varie dans le sens qui ramène ce niveau vers  $y_d$ .

### EXERCICE 2

Le réservoir du système automatique de la figure 6 a une section  $S = 1 \text{ m}^2$  et une hauteur  $h = 1 \text{ m}$ . La caractéristique (approximative) du robinet de sortie est  $q_2 = 12 \cdot d + 7 \cdot y - 630$  où le débit  $q_2$  est en  $\text{cm}^3/\text{sec}$ , l'ouverture  $d$  en mm et le niveau  $y$  en cm. L'actionneur A (amplificateur + électrovalve) transforme la tension de commande  $u_c$  (en volts) en un débit  $q_1 = 120 + 24 \cdot u_c \text{ cm}^3/\text{sec}$ . Le transmetteur T (flotteur + potentiomètre  $P_1$ ) transforme le niveau  $y$  en une tension  $m = 0.05 \cdot y$  volts.

a) Que doit être la tension  $r$  si l'on veut que le niveau d'eau soit autour de  $y_d = 90 \text{ cm}$ ? Dans la suite, le signal de référence  $r$  sera fixé à cette valeur.

Considérons 2 régulateurs différents  $C_1$  et  $C_2$ :

- $C_1$  est de type proportionnel ( $u_c = k_p \cdot e$ ) avec  $k_p = 100$ .

- $C_2$  est un relais à hystérésis (fig. 7) ayant  $h = 5$  volts et  $c = 0.1$  volt.

Sachant qu'à l'instant initial  $y = y_d$  et que, pour  $0 \leq t < 600 \text{ sec}$ ,  $d = 10 \text{ mm}$  et, pour  $t \geq 600 \text{ sec}$ ,  $d = 5 \text{ mm}$ ,

b) déterminer et représenter les variations de  $x = (y - y_d)$  et de  $q_1$  en fonction du temps quand le régulateur est  $C_1$ .

c) Représenter l'allure des fonctions  $x(t)$  et  $q_1(t)$  lorsque le régulateur est  $C_2$  et en supposant qu'à l'instant initial  $u_c = -5$  volts.

Réponses : a) 4.5 volts ;

b) Pour  $t \geq 600 \text{ sec}$ ,

$$x(t) = (60/127) \cdot \{1 - \exp[-0.0127(t - 600)]\}$$

$$\text{et } q_1(t) = 120[1 - x(t)].$$

## 3- CLASSIFICATION DES COMMANDES

Les techniques d'analyse et de conception des systèmes automatiques diffèrent selon la nature de l'entrée  $e$  et de la sortie  $u_c$  de l'organe de commande et amènent à la classification suivante.

**Commandes finies.** Une commande est finie si les ensembles des valeurs  $V_e$  et  $V_{u_c}$  des signaux  $e$  et  $u_c$  sont finis c'est-à-dire si chacune de ces fonctions n'a qu'un nombre fini de valeurs possibles.

### Exemple 3.

La figure 8 représente un système d'alimentation d'un petit réservoir supérieur à partir d'un grand réservoir inférieur à l'aide d'une pompe P entraînée par un moteur M.

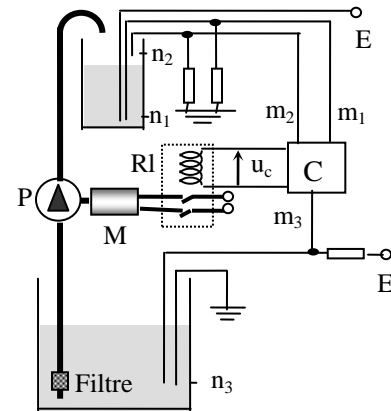


Fig. 8 Alimentation d'un réservoir

Un relais RL, jouant le rôle d'actionneur, permet de brancher le moteur au secteur ou le débrancher selon que la tension  $u_c$  appliquée à son électroaimant est positive ou nulle. Cette tension est produite par un organe de commande C qui doit être conçu de sorte à satisfaire les exigences suivantes :

1) La pompe ne se met en marche que lorsque le niveau d'eau est supérieur à  $n_3$  dans le grand réservoir et inférieur à  $n_1$  dans le petit.

2) Elle ne s'arrête que lorsque le niveau d'eau devient inférieur à  $n_3$  dans le grand réservoir ou lorsqu'il dépasse  $n_2$  dans le petit.

Pour détecter ces niveaux et les transmettre à l'organe de commande C, des électrodes sont plongées dans les réservoirs et connectées à une tension E ou à la masse comme montre le schéma de la figure 8 où les petits rectangles représentent des résistances électriques. Les électrodes avec leur circuit constituent le transmetteur de ce système automatique. Comme l'eau est un bon conducteur d'électricité, il est facile de vérifier que la relation

entre les niveaux d'eau et les tensions  $m_1$ ,  $m_2$  et  $m_3$  appliquées à l'organe de commande C est donnée par les tableaux suivants :

	Réservoir supérieur		
Niveau $n_s$	$n \leq n_1$	$n_1 < n \leq n_2$	$n > n_2$
$(m_1, m_2)$	(0, 0)	(E, 0)	(E, E)

	Réservoir inférieur	
Niveau $n_i$	$n' \leq n_3$	$n' > n_3$
$m_3$	E	0

En convenant de désigner par le chiffre 0 la tension 0 volt et par le chiffre 1 la tension E volts, le domaine des valeurs de l'entrée  $e = (m_1, m_2, m_3)$  de l'organe de commande C est l'ensemble fini à 6 éléments

$$V_e = \{(0,0,0), (1,0,0), (1,1,0), (0,0,1), (1,0,1), (1,1,1)\}.$$

Remarquer que l'organe de commande n'a pas besoin d'une entrée de référence puisque la sortie désirée ( $n_i$ ,  $n_s$ ) est toujours la même :

$$n_i > n_3 \text{ et } n_1 < n_s < n_2.$$

D'un autre côté, pour mettre la pompe en marche, l'organe de commande C applique aux bornes du relais une tension  $u_c = E$  volts et pour l'arrêter il applique la tension  $u_c = 0$  volt. De nouveau, en convenant de désigner par le chiffre 0 la tension 0 volt et par le chiffre 1 la tension E volts, le domaine des valeurs de la sortie  $u_c$  de l'organe C est l'ensemble fini à 2 éléments :

$$V_{uc} = \{0, 1\}.$$

Les ensembles  $V_e$  et  $V_{uc}$  étant tous les deux finis, la commande dans cet exemple est finie.

Maintenant, pour satisfaire les conditions de pompage mentionnées ci-dessus, l'organe de commande C doit être conçu de sorte que la relation entre sa sortie  $u_c$  et son entrée  $(m_1, m_2, m_3)$  soit celle donnée par le tableau 1 suivant.

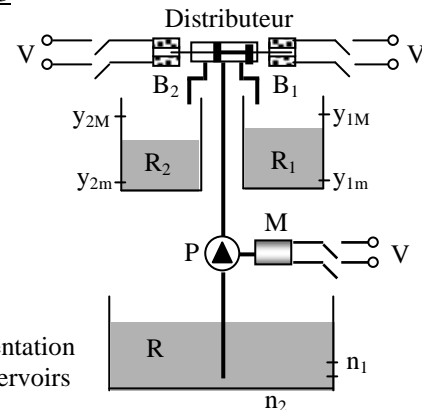
		$(m_1, m_2)$		
		(0,0)	(1,0)	(1,1)
$m_3$	1	0	0	0
	0	1	p	0

**Tableau 1**

D'après ce tableau, quand l'entrée de C est (0, 0, 0) (le niveau d'eau est plus bas que  $n_1$  dans le petit réservoir et plus haut que  $n_3$  dans le grand), sa sortie  $u_c$  prend la valeur 1 pour mettre la pompe en marche. Pour l'entrée (1, 0, 0) correspondante à la case de la lettre p, la pompe reste en marche quand elle est en marche et en arrêt quand elle est en arrêt c'est-à-dire la sortie  $u_c$  conserve sa valeur précédente. Pour les autres entrées,  $u_c$  prend la valeur 0 et la pompe s'arrête ou reste en arrêt.

Les deux symboles 0 et 1, utilisés dans cet exemple pour désigner les tensions, sont appelés *chiffres binaires* ou *chiffres logiques* ou *bits* et les vecteurs  $(a_1, a_2, \dots, a_n)$  dont les composantes  $a_i$  sont des bits se dénomment *vecteurs binaires* ou *vecteurs logiques*. Comme chaque composante d'un vecteur binaire a deux valeurs possibles 0 ou 1, le nombre de vecteurs binaires à n bits est  $2^n$ . On peut donc coder les éléments de tout ensemble fini par des vecteurs à n bits à condition que  $2^n$  soit supérieur au nombre N des éléments de cet ensemble. Nous verrons qu'il est commode de désigner par des vecteurs binaires les valeurs de l'entrée e et de la sortie  $u_c$  d'un organe de commande fini qui sera appelé dans ce cas *organe de commande binaire* ou *logique*.

### EXERCICE 3



**Fig. 9** Alimentation de deux réservoirs



D'un grand réservoir R et à l'aide d'une pompe P entraînée par un moteur M, on alimente en eau deux petits réservoirs  $R_1$  et  $R_2$ . Quand on applique une tension aux bornes de l'électro-aimant  $B_1$ , le tiroir du distributeur se déplace vers la droite pour connecter la pompe au réservoir  $R_1$ . De même, pour connecter la pompe au réservoir  $R_2$ , on applique une tension aux bornes de l'électro-aimant  $B_2$ . Il est interdit d'alimenter en même temps  $B_1$  et  $B_2$  et les conditions de fonctionnement sont les suivantes :

- La pompe ne peut se mettre en marche que si le niveau d'eau dans R est supérieur à  $n_1$  et elle doit s'arrêter quand ce niveau devient inférieur à  $n_2$ .
- Sous la condition précédente, on alimente le réservoir  $R_1$  (resp.  $R_2$ ) quand son niveau d'eau devient inférieur à  $y_{1m}$  (resp.  $y_{2m}$ ) et on cesse de l'alimenter quand ce niveau dépasse  $y_{1M}$  (resp.  $y_{2M}$ ).
- Quand les deux réservoirs ont leurs niveaux inférieurs à  $y_{1m}$  et  $y_{2m}$ , on commence par alimenter  $R_1$ .

a) Représenter le schéma d'un circuit qui transmet à l'organe de commande C l'état des réservoirs sous forme de tensions électriques.

b) En caractérisant l'entrée  $e$  de l'organe de commande par un vecteur binaire à 6 composantes et sa sortie  $u_c$  par un vecteur binaire à 3 composantes, donner les domaines  $V_e$  et  $V_{uc}$  des valeurs de  $e$  et  $u_c$ .

c) Dresser le tableau définissant la relation entre la sortie  $u_c$  de C et son entrée  $e$ .

**Commandes continues.** Un organe de commande est *continu* si son entrée  $e$  est presque partout continue (c'est-à-dire continue sauf éventuellement en des instants séparés  $t_0, t_1, \dots$  où elle effectue un saut). L'ensemble de valeurs  $V_e$  de  $e$  est donc infini non dénombrable.

L'organe de commande de la figure 6 est continu puisque l'ensemble des valeurs de son entrée  $e = r - m$  est l'intervalle  $V_e = [0, E]$  et  $e$  varie au cours du temps d'une manière continue sauf aux instants où l'on tourne subitement le curseur du potentiomètre de référence. A noter que l'ensemble  $V_{uc}$  des valeurs de la sortie  $u_c$  d'un organe de commande continu peut être fini ou infini. Par exemple, pour un organe de commande de type proportionnel ( $u_c = k_p \cdot e$ ),  $V_{uc}$  est infini mais si cet organe est un relais à hystérésis (fig. 7),  $u_c$  n'aura que deux valeurs possibles  $-h$  et  $+h$  ( $V_{uc} = \{-h, +h\}$  fini).

Les définitions précédentes sont basées sur les ensembles des valeurs  $V_e$  et  $V_{uc}$  de l'entrée  $e$  et de la sortie  $u_c$  de l'organe de commande. Les deux catégories de commandes suivantes se distinguent par les domaines de définition  $I_e$  et  $I_{uc}$  des signaux  $e$  et  $u_c$ , c'est-à-dire par les ensembles des instants où les valeurs de ces fonctions sont prises en considération. En effet, il n'est pas toujours nécessaire de tenir compte des valeurs de  $e$  et de  $u_c$  en tout instant durant le fonctionnement du système. D'une manière générale, un signal quelconque est dit *analogique* s'il est évalué en tout instant d'un intervalle de temps  $I$  et il est appelé *discret* s'il n'est évalué qu'en des instants séparés  $t_0, t_1, t_2, \dots$  appartenant à cet intervalle.

**Commandes analogiques.** Un organe de commande est *analogique* si son entrée  $e$  et sa sortie  $u_c$  sont toutes les deux analogiques, c'est-à-dire si ces signaux sont définis en tout instant  $t$  durant le fonctionnement du système. Pour un organe de commande analogique, il est possible de parler de la continuité ou de la dérivabilité des fonctions  $e$  et  $u_c$  mais, évidemment, cela ne signifie pas que ces signaux sont nécessairement partout continus ou dérivables.

**Commandes discrètes.** Un organe de commande est *discret* si son entrée  $e$  et sa sortie  $u_c$  sont toutes les deux discrètes, c'est-à-dire si ces signaux ne sont définis qu'en des instants séparés  $t_0, t_1, t_2, \dots$  appartenant à l'intervalle de fonctionnement  $I$ . Il est évident que pour de telles fonctions les notions de continuité et de dérivabilité ne s'appliquent pas. Par conséquent, le fonctionnement d'un organe de commande discret ne peut plus se décrire par des équations différentielles, comme c'est le cas pour les organes analogiques continus, mais par des équations aux différences où une différentielle, disons  $dy$ , sera remplacée par une différence  $\Delta y = y(t_{i+1}) - y(t_i)$ .

Typiquement les organes de commande discrets, appelés aussi *digitaux* ou *numériques*, sont ceux qui fonctionnent à l'aide d'un microprocesseur. La figure 10 représente la structure de base de la commande automatique d'un système  $S$  par un organe  $D$  incorporant un microprocesseur.

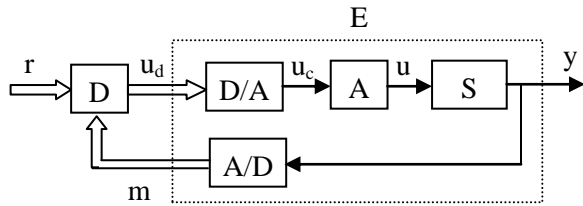


Fig.10 Système discret

En des instants séparés  $t_0, t_1, t_2, \dots$  l'organe D reçoit des valeurs numériques  $r(t_i)$  et  $m(t_i)$  caractérisant la consigne et la réponse de l'objet commandé S à l'instant  $t_i$ . En fonction de l'écart entre  $r(t_i)$  et  $m(t_i)$ , D envoie vers S une valeur de commande  $u_d(t_{i+1})$ , résultat d'un programme exécuté par le microprocesseur durant l'intervalle  $[t_i, t_{i+1}]$ . Pour communiquer avec ce microprocesseur, les valeurs des signaux discrets  $r(t_i)$ ,  $m(t_i)$  et  $u_d(t_i)$  sont transmis en base 2, c'est-à-dire sous forme de vecteurs binaires. Un signal discret transmis en base 2 est appelé *signal digital*. Comme l'entrée de l'actionneur A et la sortie de l'objet commandé S sont généralement des signaux analogiques, il est nécessaire d'intercaler avant A et après S deux éléments électroniques appelés *convertisseurs*. Le premier, désigné par D/A, transforme le signal digital  $u_d(t_i)$  en un signal analogique  $u_c(t)$  et le second, désigné par A/D, transforme la réponse analogique  $y(t)$  en un signal digital  $m(t_i)$ .

## 4- SUBDIVISION DE L'OUVRAGE

Ces notes sont subdivisées en quatre parties relativement indépendants mais qui se complètent pour constituer l'ensemble des principales techniques employées dans la conception, l'analyse et la réalisation des systèmes automatiques. Chaque partie sera précédée d'une introduction dans laquelle on trouve un résumé de ses différents chapitres. Nous nous contentons ici à mentionner les traits généraux.

**I- Automatique séquentielle.** Cette partie concerne la commande finie des systèmes. Elle débute par la description des éléments constituant les transmetteurs et les actionneurs (contacts et

relais) pour se consacrer par la suite aux techniques de conception de l'organe de commande et de sa réalisation par des circuits logiques appropriés (portes logiques, bascules, registres, multiplexeurs, compteurs, PLC, microprocesseur, ...).

### II- Modélisation des systèmes automatiques.

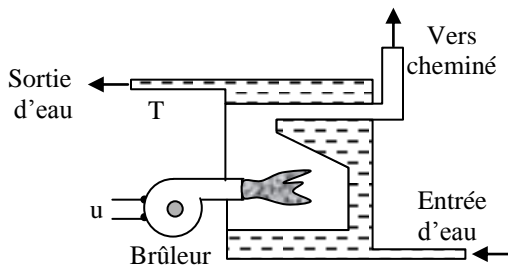
Cette partie se rapporte à la description physique et mathématique des organes qui peuvent intervenir dans la structure d'un système de commande. On y trouve des exemples sur la mise en équations des systèmes, la modélisation des moteurs électriques, la description d'une variété d'actionneurs et de capteurs et se termine par les techniques d'identification des systèmes (modélisation expérimentale).

**III- Commandes mono-variables.** Cette partie détaille les méthodes classiques d'analyse et de conception de la commande des systèmes continus mono-variables. Elle est subdivisée en trois sous-parties dont la première traite la commande analogique lorsque tous les organes de la structure sont linéaires, la deuxième se rapporte à la commande discrète par microprocesseur et la troisième sous-partie montre les effets des organes non-linéaires sur le comportement du système.

**IV- Commandes multi-variables.** Elle concerne les techniques modernes et postmodernes de la commande automatique. Se basant sur les notions de contrôlabilité et d'observabilité des variables d'état et sur les valeurs singulières des matrices de transfert, elle développe des politiques de commande plus générales et plus performantes que les méthodes classiques. Une place importante est réservée à l'analyse de la robustesse des systèmes automatiques ainsi qu'aux politiques de commande dites  $\mathcal{H}_2$  et  $\mathcal{H}_\infty$ . Cette partie se termine par les principales méthodes pour commander des systèmes non linéaires.

**AUTRES EXERCICES ET COMPLÉMENTS**

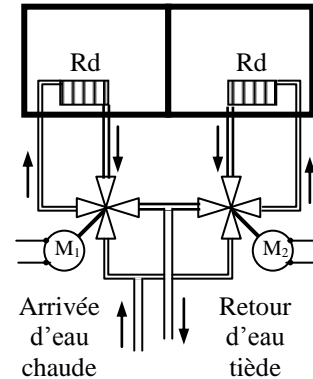
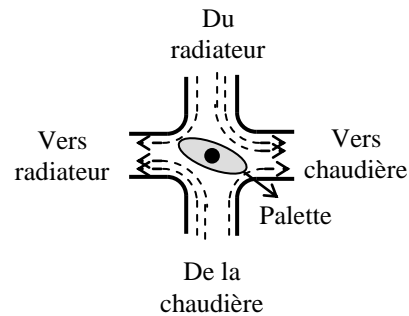
4. Le brûleur de la chaudière représentée par la figure 11 se met en marche ou s'arrête selon qu'il est branché au secteur ou non. En marche, le brûleur fournit une puissance calorifique supérieure à celle perdue par l'eau pour chauffer un milieu extérieur. Quand l'utilisateur indique la température désirée  $T_d$ , la température effective  $T$  de l'eau à la sortie de la chaudière doit se maintenir entre  $T_d - 5$  et  $T_d + 5$ .

**Fig.11** Chaudière

- Représenter le circuit qui assure ce fonctionnement en précisant le rôle de chaque élément utilisé dans ce circuit et le type de l'organe de commande (il n'est pas demandé de connaître la constitution physique des éléments).
- Représenter intuitivement l'allure de la variation de la température  $T$  durant un cycle de la chaudière c'est-à-dire entre deux mises en marche successives du brûleur. Comment cette courbe se modifie si la puissance calorifique absorbée par le milieu extérieur augmente ?

5. La figure 12 représente une installation de chauffage de deux locaux adjacents. Le radiateur de chaque local est alimenté en eau chaude à travers un mélangeur à quatre voies dont le fonctionnement est décrit par la figure 13. La rotation de la palette à l'aide d'un petit moteur électrique varie la proportion de l'eau tiède qui retourne au radiateur et l'eau chaude qui retourne à la chaudière. Le débit dans chacune des 4 voies reste constant. Le moteur tourne à gauche ou à droite selon le signe de la tension qui lui est appliquée et s'arrête quand cette tension s'annule. La température de l'eau provenant de la chaudière est constante. Sachant que l'isolement thermique de la cloison entre les deux locaux n'est que partiel, il s'agit de maintenir la

température de chaque local à la valeur désirée par ses occupants.

**Fig.12** Chauffage de 2 locaux**Fig.13** Mélangeur

- Définir pour ce système les signaux de commande, de sortie et de perturbation.
- Représenter le circuit de réglage des deux températures en précisant le rôle de chaque élément utilisé (il n'est pas demandé de connaître la constitution physique de ces éléments).
- Supposons que le régulateur est conçu en négligeant le transfert de chaleur entre les deux locaux. Quelle est la conséquence de cette simplification sur la variation réelle des températures dans les locaux (envisager plusieurs cas).
- Est-il avantageux de subdiviser ce système en deux sous-systèmes monovariables et associer à chaque local un régulateur indépendant ?

6. Un groupe électrogène, constitué d'un moteur diesel et d'une génératrice électrique, sert à alimenter en électricité une résidence lorsque le secteur public est en panne (fig. 14). Pour mettre le moteur en marche, une électrovalve ouvre le robinet de mazout et un démarreur (petit moteur électrique)

tourne le volant du moteur et s'arrête une fois le moteur est lancé. Pour arrêter ce dernier, il suffit de fermer le robinet de mazout.

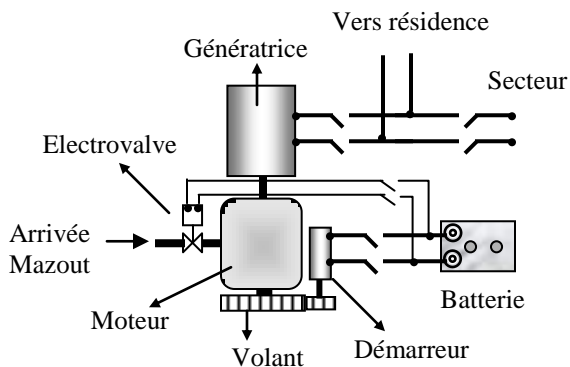


Fig. 14 Groupe électrogène

- Par quelles étapes passe successivement le système et quelles sont les conditions de passage d'une étape à la suivante lorsque 1) le secteur tombe en panne, 2) lorsque le secteur est réparé (attention au court-circuit) ?
- Qu'indique chacune des entrées de l'organe de commande et sur quel élément agit chacune de ses sorties ?
- Ecrire sous forme binaire les valeurs des vecteurs d'entrée et de sortie de l'organe de commande à chaque étape.

7. Pour régler la vitesse d'un moteur diesel, il suffit de varier le débit du mélange mazout/air en tournant un disque, appelé papillon, monté à l'intérieur de la canalisation d'alimentation.

- Pour une position fixée du papillon, quelles sont les principales causes de variation de la vitesse du moteur ?
- En examinant la figure 15, montrer que, pour une position fixée de la vis de réglage, le papillon tourne dans le sens qui diminue la vitesse du moteur quand elle tend à augmenter et dans le sens qui l'augmente quand elle tend à diminuer (régulateur de Watt).
- Définir l'entrée et la sortie de l'objet commandé.
- Dans quel sens faut-il tourner la vis de réglage pour augmenter la vitesse à l'équilibre ?
- De quoi le transmetteur est-il constitué ?
- Pourquoi le moteur doit-il consommer plus de carburant au démarrage que lorsque sa vitesse se stabilise à la valeur désirée ?

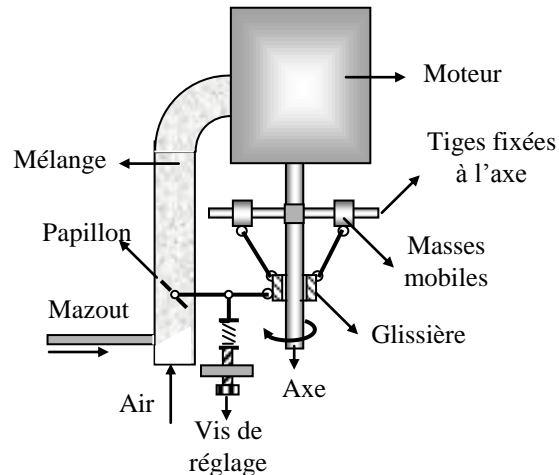


Fig. 15 Régulateur de vitesse d'un moteur

8. Un chasseur vise un gibier volant en gardant ses pieds fixes et sans plier les genoux. Définir pour ce système automatique les vecteurs d'entrée et de sortie de l'objet commandé ainsi que le vecteur de référence. Quels sont les organes humains qui interviennent dans ce système

