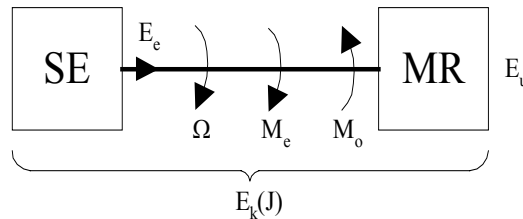


## 1.5 Równanie ruchu układu napędowego

Równanie ruchu można sformułować na podstawie zasady najmniejszego działania Hamiltona, lub zasady zachowania energii, która ma prostą interpretację fizyczną.

Całkowita energia  $E_e$  dostarczona przez silnik SE do maszyny roboczej MR (rys.1.14) składa się z energii użytecznej  $E_u$  oraz energii kinetycznej zmagazynowanej w układzie napędowym  $E_k$  (w masach wirujących):



Rys.1.14 Przepływ energii w układzie napędowym w stanie dynamicznym

$$E_e = E_u + E_k ; \quad (1.10)$$

czyli:

$$\int_0^t P_e dt = \int_0^t P_u dt + J \frac{\Omega^2}{2} . \quad (1.11)$$

Przyjmując że dostarczona przez silnik moc wynosi:

$$P_e = M_e \cdot \Omega , \quad (1.12)$$

a moc mechaniczna użyteczna:

$$P_u = M_o \cdot \Omega . \quad (1.13)$$

oraz różniczkując względem czasu wyrażenie (1.11) i dzieląc je następnie przez  $\Omega$  otrzymuje się:

$$M_e - M_o = J \frac{d\Omega}{dt} + \frac{\Omega}{2} \frac{dJ}{dt} . \quad (1.14)$$

Uwzględniając, że  $\Omega = \frac{d\alpha}{dt}$ , (gdzie  $\alpha$  - kąt obrotu wału), mamy:

$$M_e - M_o = J \frac{d\Omega}{dt} + \frac{\Omega}{2} \frac{d\alpha}{d\alpha} \frac{dJ}{dt} = J \frac{d\Omega}{dt} + \frac{\Omega^2}{2} \frac{dJ}{d\alpha} = M_d , \quad (1.15)$$

gdzie  $M_d$  jest nazywany momentem dynamicznym napędu.

W równaniu (1.15) moment dynamiczny zawiera dwie składowe zmiennej energii kinetycznej:

- pierwsza - wynikająca ze zmiany prędkości

$$\text{przy stałym momencie bezwładności --- } J \frac{d\Omega}{dt}$$

- druga - uwzględniająca zmienność momentu bezwładności ---  $\frac{\Omega^2}{2} \frac{dJ}{d\alpha}$

W równaniu (1.15) nie występują w sposób jasny straty (tarcie, luzy ) towarzyszące przenoszeniu energii od silnika do mechanizmu. W pierwszym przybliżeniu można przyjąć, że są one uwzględnione w wartościach  $M_o$  lub  $M_e$ , jako ich dodatkowe składniki, np.:

$$M_o = M_o(\Omega, \varphi, x, t) + M_t, \quad (1.16)$$

gdzie  $M_t$  wyrażone jest wzorem (1.8).

Większość układów napędowych ma stały, niezależny od czasu ani od położenia, moment bezwładności. Dla takich napędów równanie ruchu przyjmuje postać:

$$M_e - M_o = J \frac{d\Omega}{dt} = M_d. \quad (1.17)$$

## 1.6 Stany pracy układu napędowego

Z punktu widzenia zmiany prędkości kątowej rozróżnia się dwa stany pracy:

- *stan ustalony*, w którym prędkość  $\Omega = \text{const}$  (lub  $\mathcal{G}_p = \text{const}$ ), czyli:

$$\frac{d\Omega}{dt} = 0 \quad \text{lub} \quad \frac{\mathcal{G}_p}{dt} = 0, \quad (1.18)$$

- *stan nieustalony* (przejściowy, dynamiczny), w którym prędkość  $\Omega \neq \text{const}$  (lub  $\mathcal{G}_p \neq \text{const}$ ), czyli:

$$\frac{d\Omega}{dt} \neq 0 \quad \text{lub} \quad \frac{\mathcal{G}_p}{dt} \neq 0. \quad (1.19)$$

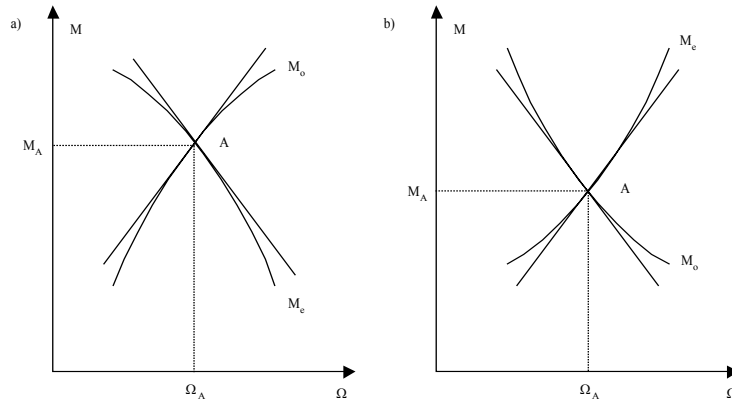
### 1.6.1 Stan ustalony - równowaga statyczna

Stan ustalony, zwany również stanem równowagi statycznej napędu występuje wówczas, gdy, zgodnie z (1.18), moment dynamiczny  $M_d=0$ ,

czyli moment obciążenia jest równoważony przez moment silnika.

Stan ten jest charakteryzowany na wykresie  $\Omega$ - $M$  charakterystyk mechanicznych silnika i maszyny roboczej, punktem przecięcia A charakterystyki  $\Omega=f(M_e)$  i  $\Omega=f(M_o)$ .

Punkt A jest *stabilnym punktem równowagi*,  
czyli *układ napędowy w stanie ustalonym jest stabilny* (stateczny) wówczas,  
gdy zakłócenie stanu równowagi wywołuje powstanie momentu  
dążącego do sprowadzenia układu ponownie  
do położenia równowagi w punkcie A (rys.1.15a).  
Jeżeli to nie nastąpi, to *układ jest niestabilny* (niestateczny - 1.15b).



Rys.1.15 Ilustracje stabilności statycznej układu napędowego:  
a - układ stabilny, b - układ niestabilny.

Przy założeniu małych, dostatecznie wolno przebiegających, odchyień od punktu pracy ustalonej, równania rzeczywistych charakterystyk silnika i maszyny roboczej można zastąpić równaniami stycznymi, poprowadzonych przez punkt A odpowiadający stanowi równowagi (rys.1.15), czyli:

$$\Delta M_e = a\Delta\Omega \text{ , oraz } \Delta M_o = b\Delta\Omega \text{ ,} \tag{1.20}$$

gdzie:

$$a = \left( \frac{dM_e}{d\Omega} \right) \Big|_{\Omega=\Omega_A} \text{ ; } b = \left( \frac{dM_o}{d\Omega} \right) \Big|_{\Omega=\Omega_A} \text{ .} \tag{1.21}$$

Równanie ruchu (w przypadku  $J = \text{const}$ ), napisane dla przyrostów momentów i prędkości, przyjmuje postać:

$$a\Delta\Omega - b\Delta\Omega = J \frac{d\Delta\Omega}{dt} \text{ ,}$$

czyli po przekształceniu:

$$\frac{d\Delta\Omega}{dt} - \frac{a-b}{J} \Delta\Omega = 0 \text{ .} \tag{1.22}$$

Rozwiązanie równania różniczkowego (1.23) wyznacza przebieg prędkości kątowej przy małym zaburzeniu w punkcie pracy A:

$$\Delta\Omega = Ce^{\frac{a-b}{J}t}. \quad (1.23)$$

Rozważany punkt pracy A będzie stateczny tylko wówczas, gdy odchyłka prędkości będzie dążyła do zera:

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \Delta\Omega = 0. \quad (1.24)$$

Warunek (1.24) zostanie spełniony, jeśli wykładnik potęgi w równaniu (1.23) będzie ujemny, czyli przy uwzględnieniu że  $J > 0$ , gdy będzie spełniony warunek:

$$a - b < 0 \quad \text{lub} \quad a < b.$$

Wartości  $a$  i  $b$  określają nachylenia funkcji w punkcie przecięcia charakterystyk mechanicznych.

A więc punkt pracy A będzie stateczny, jeśli będzie spełniony

warunek stabilności statycznej układu napędowego:

$$\left. \left( \frac{dM_e}{d\Omega} \right) \right|_{\Omega=\Omega_A} < \left. \left( \frac{dM_o}{d\Omega} \right) \right|_{\Omega=\Omega_A}. \quad (1.25)$$

Z zależności (1.25) wynika, że:

przy pracy statecznej napędu - ze wzrostem prędkości kątowej moment oporowy  $M_o$  powinien rosnać szybciej niż moment obrotowy  $M_e$  silnika napędowego.

Wówczas, przy wzroście prędkości,  $M_o > M_e$  i następuje hamowanie, natomiast przy jej zmniejszaniu się,  $M_o < M_e$  i mamy przyspieszenie napędu.

W obydwu przypadkach układ napędowy wraca do poprzedniego punktu pracy.

Analogicznie, na podstawie analizy równania (1.23) można również podać warunek niestabilności statycznej układu napędowego, a mianowicie:

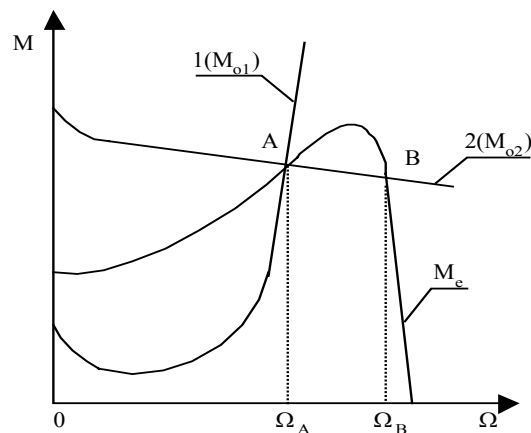
$$\left. \left( \frac{dM_e}{d\Omega} \right) \right|_{\Omega=\Omega_A} \geq \left. \left( \frac{dM_o}{d\Omega} \right) \right|_{\Omega=\Omega_A}. \quad (1.26)$$

W tym przypadku działanie zakłócenia powoduje zawsze oddalanie się punktu pracy układu od poprzedniego punktu A.

Z przedstawionej analizy wynika, że o równowadze statycznej układu napędowego decyduje charakter przebiegów statycznych charakterystyk mechanicznych silnika i maszyny roboczej.

Na rys.1.16 przedstawiono przykład, z którego wynika, że ten sam punkt A pracy ustalonej może być jednocześnie, w zależności od przebiegu charakterystyki maszyny roboczej:

- *stabilnym* (dla krzywej 1),
- *niestabilnym* (dla krzywej 2) punktem pracy.



Rys.1.16 Ilustracja stabilności statycznej układu napędowego:  
 A- punkt pracy stabilnej dla krzywej 1 ( $M_{o1}=C \omega^2$ ) i niestabilnej dla krzywej 2 ( $M_{o2}=\text{const}$ ),  
 B- punkt pracy stabilnej dla krzywej 2.

Przy szybkich zmianach momentu i prędkości kątowej układu napędowego, mechaniczne charakterystyki statyczne nie mają charakteru decydującego, należy więc badać zachowanie się układu w stanach dynamicznych (nieustalonych) i analizować je między innymi z punktu widzenia stabilności dynamicznej (kryterium Hurwitza, Nyquista, D-rozbiecia płaszczyzny i inne).

### 1.6.1 Stany nieustalone

*Stan nieustalony* (przejściowy, dynamiczny) wiąże się ze zmianą punktu pracy napędu w skutek działania trzech rodzajów zaburzeń:

- zakłóceń (np. wahania napięcia lub częstotliwości w sieci zasilającej),
- awarii (np. zwarcie w układzie zasilania, chwilowy zanik napięcia sieci, zablokowanie wirnika)
- celowych działań układu sterującego (lub człowieka) wymuszonych przez specyfikę procesu technologicznego.

Wśród tych ostatnich można wyróżnić następujące stany dynamiczne:

- *rozruch* - przejście ze stanu spoczynkowego do określonego stanu pracy ustalonej (np. praca przy obciążeniu i prędkości znamionowej, praca na biegu jałowym, praca przy obniżonej prędkości kątowej itp.),
- *zatrzymanie* (wybieg) - proces odwrotny do powyższego, przy czym zmniejszanie prędkości do zera następuje w sposób naturalny, tj. w wyniku sił tarcia w układzie,
- *hamowanie* - proces, podczas którego układ napędowy jest zatrzymywany przez dostarczenie dodatkowego momentu większego niż moment tarcia; przy czym

moment hamujący (spowalniający) może być uzyskiwany na wiele sposobów (mechaniczny, hydrauliczny lub elektromechaniczny),

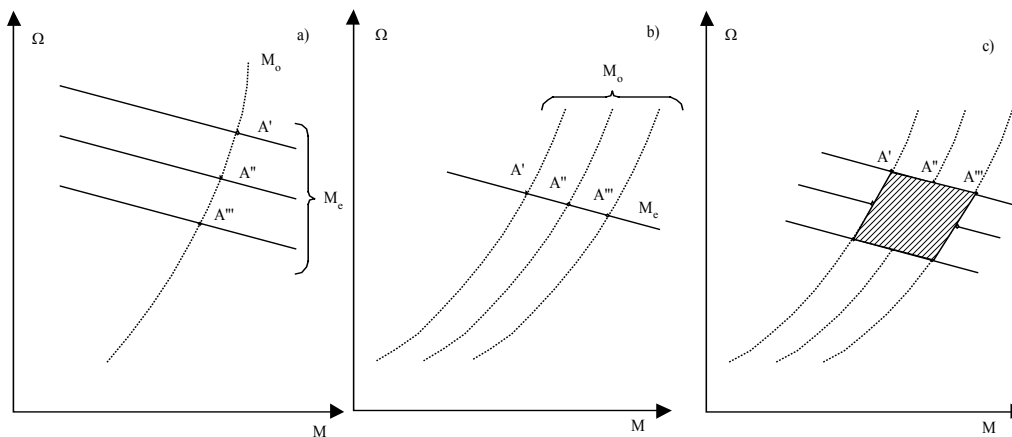
- **nawrót** (rewers - czyli zmiana kierunku obrotów) - proces w którym następuje przejście ze stanu pracy ustalonej przy jednym kierunku wirowania do pracy ustalonej w przeciwnym kierunku wirowania.

Rewers prędkości związany jest z zatrzymaniem lub hamowaniem silnika i następnie z natychmiastowym rozruchem w przeciwnym kierunku wirowania,

- **regulacja prędkości kątowej** - polega na zmianie charakterystyk  $\Omega=f(M_e)$  silnika przy utrzymywaniu niezmięnionej charakterystyki maszyny roboczej. Następuje wówczas przejście od jednej prędkości ustalonej (w punkcie pracy  $A'$ ) do innej (punkt  $A''$ ) przy stałej charakterystyce  $M_o$  (rys.1.17a), kolejne punkty pracy leżą na charakterystyce maszyny roboczej,

- **regulacja momentu obciążenia** - polega na zmianie charakterystyk  $\Omega=f(M_o)$  maszyny roboczej przy niezmięnionej charakterystyce silnika. Powoduje to przejście do innego punktu pracy na charakterystyce silnika (rys.1.17b); kolejne punkty pracy leżą na charakterystyce mechanicznej silnika.

W szczególnych przypadkach regulacja może wymagać zmian obu charakterystyk mechanicznych: silnika i maszyny roboczej (np. w układach napędowych lokomotyw elektrycznych). W takim przypadku kolejne punkty pracy pokrywają cały obszar wyznaczony granicznymi charakterystykami uzyskanymi w procesie regulacji (rys.1.17c).



Rys.1.17

Ilustracje regulacji prędkości i momentu obciążenia