

ELEKTRIČNE MAŠINE 2

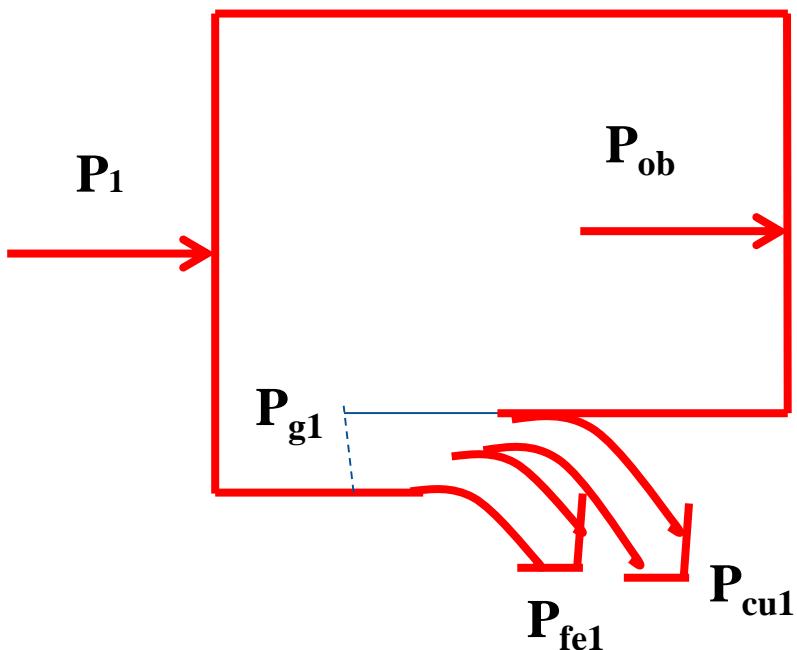
II/2 deo- Asinhronne mašine



2.7.GUBICI SNAGE I STEPEN ISKORIŠĆENJA

Iz mreže na koju je priključen stator uzima električnu snagu:

$$P_1 = q_1 U_{1f} I_{1f} \cos\varphi$$



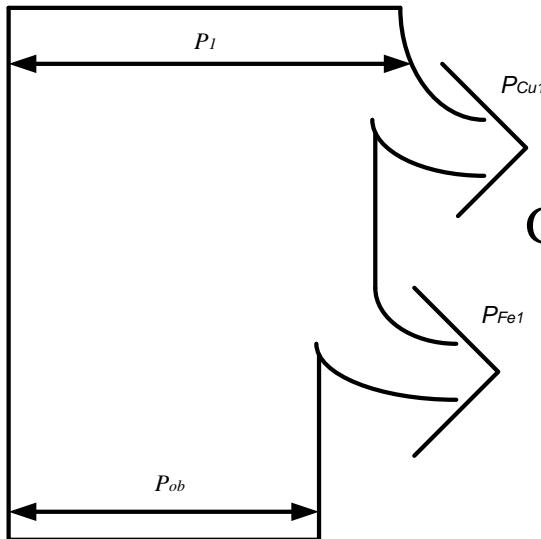
Snaga P_1 se delimično troši u statoru na gubitke u bakru P_{cu1} i na gubitke snage u gvožđu P_{Fe1} .



2.7. GUBICI SNAGE I STEPEN ISKORIŠĆENJA

Aktivna (utrošena) snaga:

$$P_1 = q_1 U_{1f} I_{1f} \cos\varphi$$



Korisna snaga: $P = P_1 - \sum P_\gamma$

Gubici u obrtno magnetno polje:

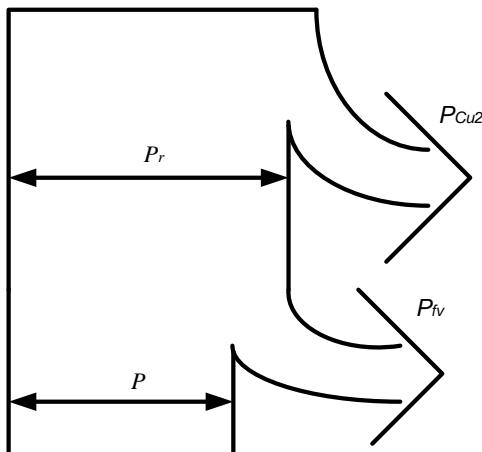
$$P_{ob} = 3 \frac{R_2 I_{f2}^2}{s} = \frac{P_{Cu2}}{s}$$

Gubici u Cu rotora:

$$P_{Cu2} = 3R_2 I_{f2}^2$$

Mehanička snaga rotora:

$$P_{meh} = P_r = P_{ob} - P_{Cu2}$$



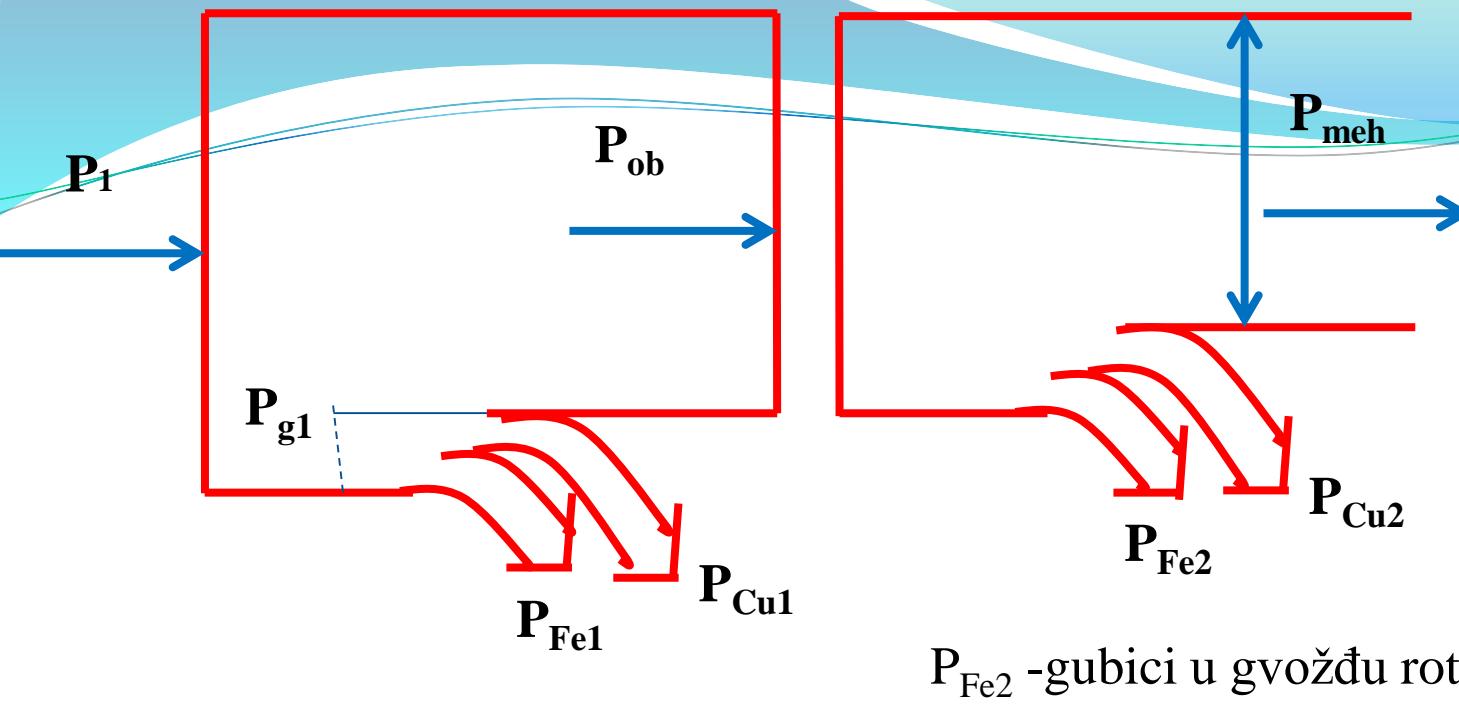
$$P_r = q \frac{R_2}{s} I_{f2}^2 - q R_2 I_{f2}^2 = q R_2 \frac{1-s}{s} I_{f2}^2$$

$$P_r = \frac{1-s}{s} P_{Cu2}$$

$$P_{ob} = \frac{P_r}{1-s}$$

$$P_{ob}:P_r:P_{Cu2} = 1:(1-s):s$$





P_{Fe2} - gubici u gvožđu rotora

P_{cu2} - gubici u bakru rotora

mehanička snaga rotora: $P_{meh} = P_{ob} - P_{cu2} - P_{Fe2}$

Gubici u gvožđu rotora pri nominalnom radu motora zanemarljivo su mali

$$P_{meh} = P_{ob} (1 - s)$$

$$P_{cu2} = s P_{ob}$$



$$P_{meh} = P_{ob} (1 - s)$$

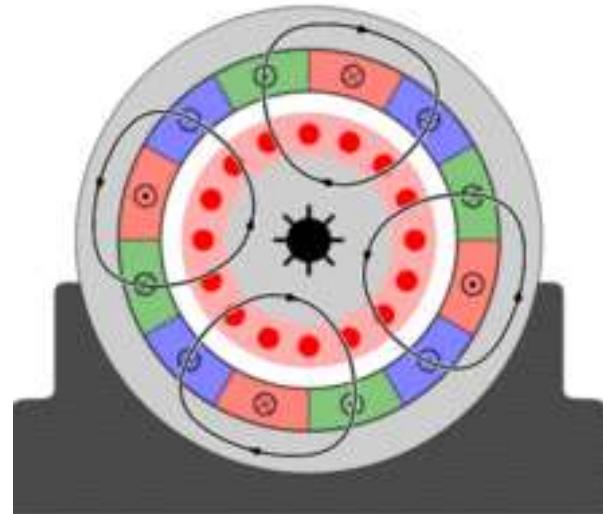
$$P_{cu2} = sP_{ob}$$

Da bi rotorski gubici bili što manji a mehanička snaga što veća potrebno je motor napraviti tako da kod nominalnog opterećenja relativno klizanje bude što manje (samo nekoliko procenata).

U svakom asinhronom motoru pored navedenih gubitaka javljaju se još i mehanički P_f i dodatni P_d gubici.



Trofazni namot statora preko priključne kutije priključuje se na naizmenični napon.



Trofazna struja statora stvara obrtno magnetno polje koje se obrće sinhronom brzinom:

$$n' = \frac{60 * f'}{p} \left[\frac{\text{obrtaja}}{\text{min}} \right]$$

f' – učestalost struje statora
 p' – broj pari polova mašine



Ako se rotor slobodno okreće, tj na njegovom vratilu nema opterećenja (protivmomenta), imaće svoju najveću brzinu: **n_0 – brzina praznog hoda**

$$n_0 \approx n'$$

Kada se rotor optereti nakim spolnjim protivmomentom njegova brzina će se smanjiti u odnosu na brzinu n_0

Smanjenjem brzine u provodnicima rotora indukuje se veći napon koji daje jaču struju koja je potrebna za razvijanje većeg obrtnog momenta.



Klizanje i učestalost u rotoru

Razlika između sinhronne brzine (n') i brzine obrtanja rotora (n) naziva se **apsolutno klizanje (n'')**:

$$n'' = n' - n$$

Ako motor radi u praznom hodu brzina rotora približno je jednaka sinhronoj brzini
 $n=n_0=n'$
pa je $n''=0$

Kod nominalnog opterećenja smanjuje se brzina rotora u odnosu na brzinu praznog hoda a povećava se apsolutno klizanje.



Kada se rotor zakoči $n=0 \Rightarrow n''=n'$

Relativno klizanje je odnos apsolutnog klizanja i sinhronog brzina:

$$s = \frac{n''}{n'} = \frac{n' - n}{n'} = \left(1 - \frac{n}{n'}\right) * 100\%$$

Relativno klizanje može se menjati u granicama od $s=0$ (režim praznog hoda) do $s=1$ (režim kratkog spoja)

Nominalnom opterećenju motora odgovara nominalno relativno
klizanje s_n

(kod motora snage od 1kW do 1000kW s_n je od 8% do 1%)



Kod **asinhronog generatora** rotor se okreće u istom smeru kao i obrtni fluks statora, ali većom brzinom od sinhrone, pri čemu je **relativno klizanje negativno**.

Kod asinhrone kočnice rotor se okreće u
suprotnom smeru od obrtnog fluksa ($s>0$)



Učestalost u rotoru (f'') zavisi od brzine kojom obrtni fluks preseca provodnike rotora.

Kada rotor stoji, ta brzina presecanja ista je za provodnike i rotora i statora i tada je:

$$f' = f''$$

U toku rada motora rotor se okreće brzinom **n** a obrtni fluks preseca provodnike rotora brzinom koja je jednaka absolutnom klizanju:

$$n' - n = n''$$



$$n' = \frac{60f'}{p} \Rightarrow f' = \frac{n' p}{60}$$

$$n'' = \frac{60f''}{p} \Rightarrow f'' = \frac{n'' p}{60}$$

$$f'' = \frac{(n' - n)p}{60}$$

$$s = \frac{n' - n}{n'} \Rightarrow n' - n = s n'$$

$$f'' = \frac{s n' p}{60}$$

$$f'' = s f'$$

Red veličine učestalosti u rotoru je svega nekoliko herca.

npr. ako je $s=4\%$, $f'=50$ Hz

$$f'' = s f' = 0,004 * 50 = 2 \text{Hz}$$



Važna posledica male rotorske učestalosti je da su gubici snage u gvožđu rotora koji zavise od kvadrata učestalosti tako mali da se u svakom slučaju mogu zanemariti !

Brzina rotora (n)

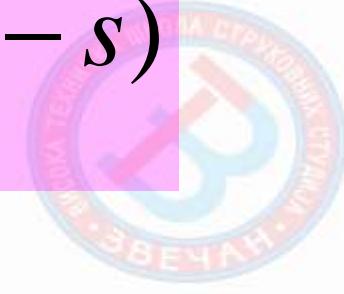
$$s = \frac{n' - n}{n'} \Rightarrow n' - n = s n'$$

$$-n = s n' - n'$$

$$n = n' - s n'$$

$$n = n'(1 - s)$$

$$n = \frac{60 f'}{p} (1 - s)$$



Obrtni momenat asinhronog motora

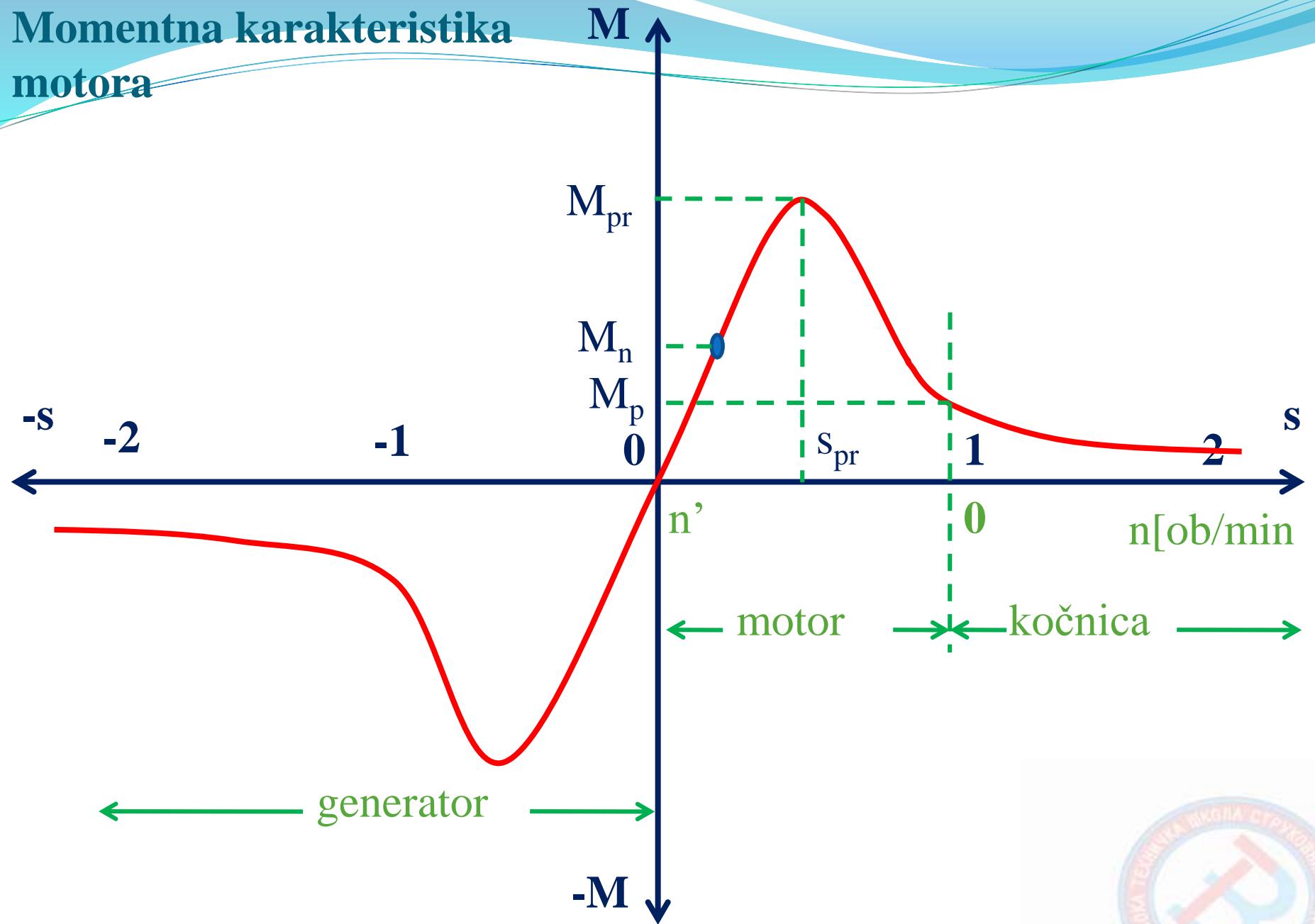
je momenat elektromagnetsih sila koji deluje na provodnike rotora pod uticajem obrtnog polja.

$$M = P/\omega$$

Kriva linija koja predstavlja grafičku zavisnost obrtnog momenta od klizanja naziva se mehanička karakteristika asinhronne mašine.



Momentna karakteristika motora



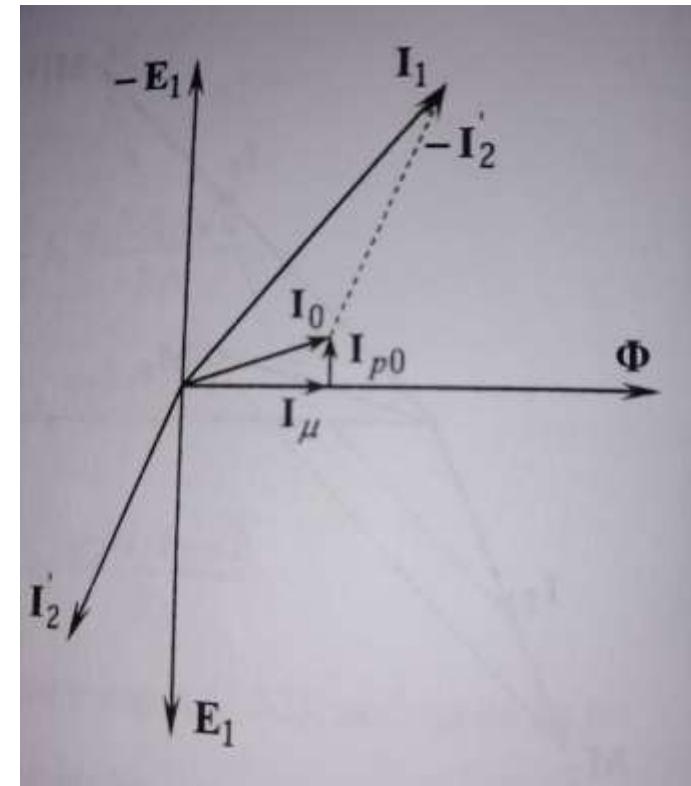
2.8. MAGNETOPOBUDNE SILE I STRUJE

$$\mathbf{M}_0 = \mathbf{M}_1 + \mathbf{M}_2$$

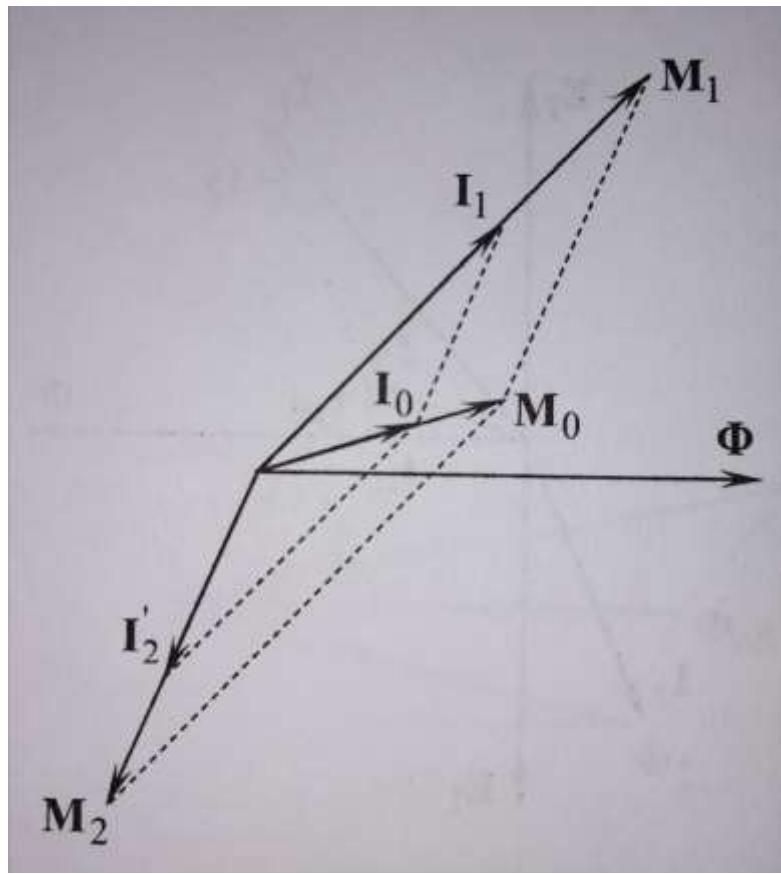
$$\mathbf{M}_0 = \frac{2}{\pi} k_1 \frac{q_1 N_1 \mathbf{I}_0 \sqrt{2}}{2p},$$

$$\mathbf{M}_1 = \frac{2}{\pi} k_1 \frac{q_1 N_1 \mathbf{I}_1 \sqrt{2}}{2p},$$

$$\mathbf{M}_2 = \frac{2}{\pi} k_2 \frac{q_2 N_2 \mathbf{I}_2 \sqrt{2}}{2p}.$$



2.8. MAGNETOPOBUDNE SILE I STRUJE



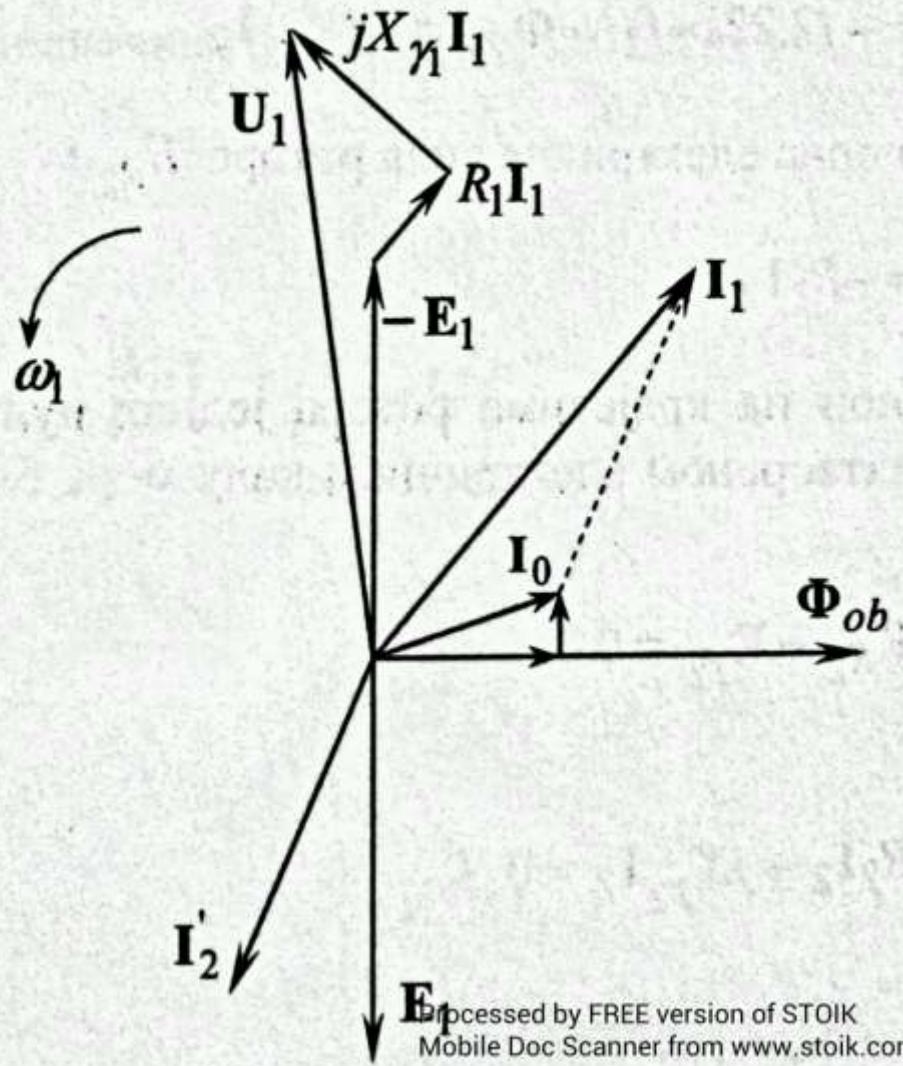
$$I_0 = I_1 + \frac{k_2 q_2 N_2}{k_1 q_1 N_1} I_2$$

$$I_0 = I_1 + I_2'$$



2.9. VEKTORSKI DIJAGRAM ELEKTRIČNIH SILA

$$u + e + e_R + e_\gamma = 0$$



U statoru A.M. postoje sledeće električne sile:

- napon mreže U_1 ,
- zajednička električna sila E_1 ,
- električna sila rasutog fluksa statora,
- elektrootporni sile statora.

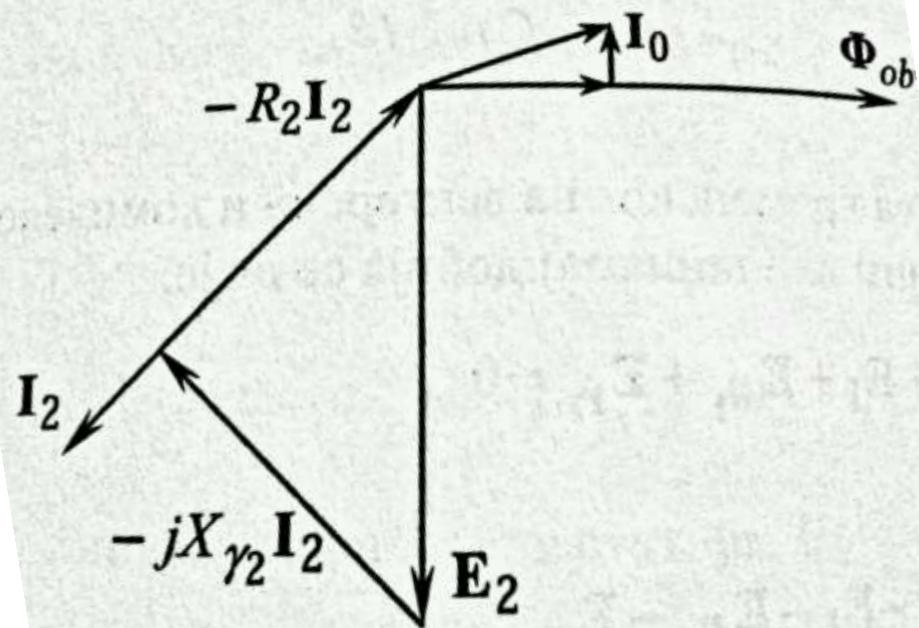
$$U_1 + E_1 + E_{R1} + E_{\gamma1} = 0$$

$$U_1 = -E_1 - E_{R1} - E_{\gamma1}$$

$$U_1 = -E_1 + R_1 I_1 + jX_{\gamma1} I_1$$

2.9. VEKTORSKI DIJAGRAM ELEKTRIČNIH SILA

$$\mathbf{E}_2 - R_2 \mathbf{I}_2 - jX_{\gamma_2} \mathbf{I}_2 = 0$$



Processed by FREE version of STOIK
Mobile Doc Scanner from www.stoik.com

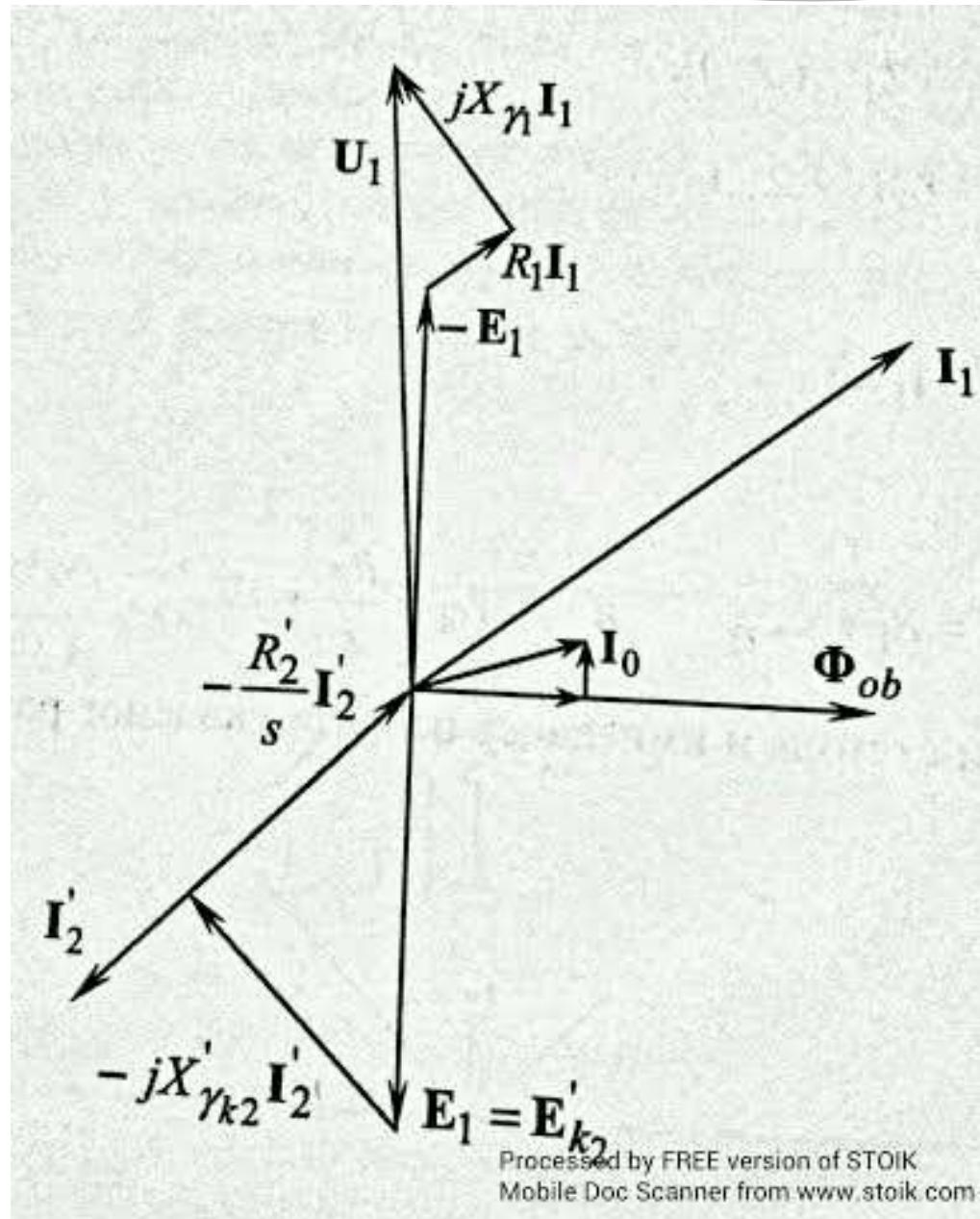
$$\mathbf{E}_2 + \mathbf{E}_{R_2} + \mathbf{E}_{\gamma_2} = 0$$

$$\mathbf{E}_2 - R_2 \mathbf{I}_2 - jX_{\gamma_2} \mathbf{I}_2 = 0$$

Processed by FREE version of STOIK
Mobile Doc Scanner from www.stoik.com

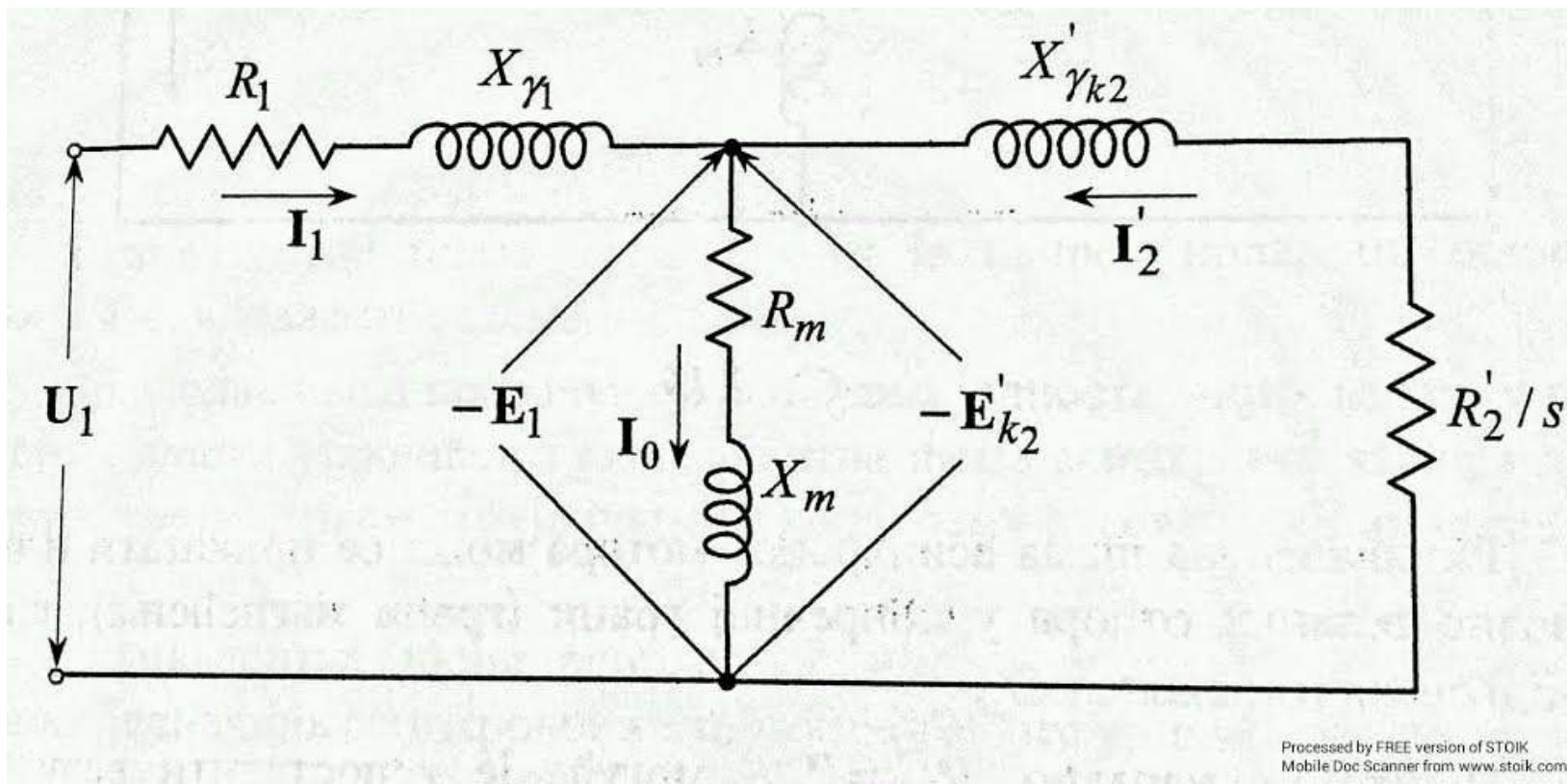


2.9. VEKTORSKI DIJAGRAM ELEKTRIČNIH SILA

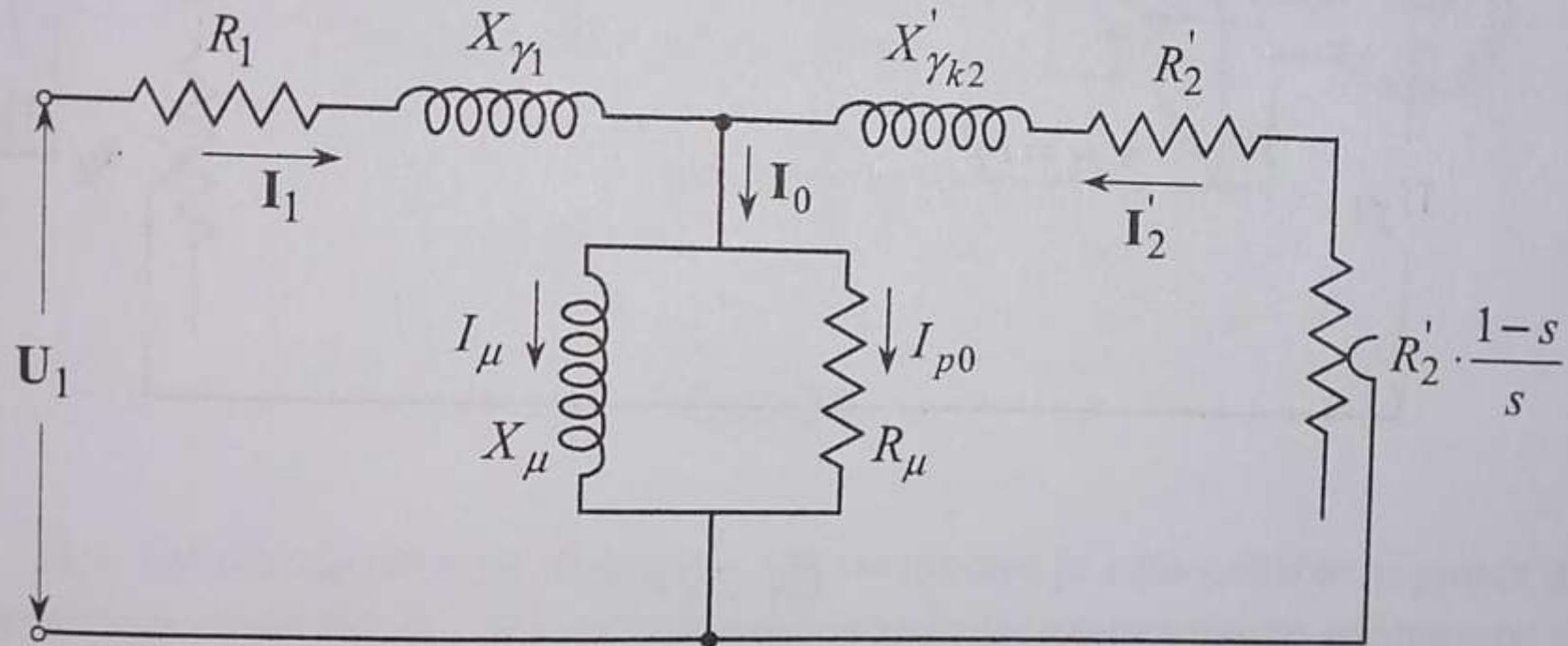


2.10. EKVIVALENTNA ŠEMA ASINHRONIH MOTORA

Kao kod transformatora tako i kod asinhronih motora magnetne sprege izmedju pojedinih kola, se mogu zameniti električnim vezama.



2.10. EKVIVALENTNA ŠEMA ASINHRONIH MOTORA

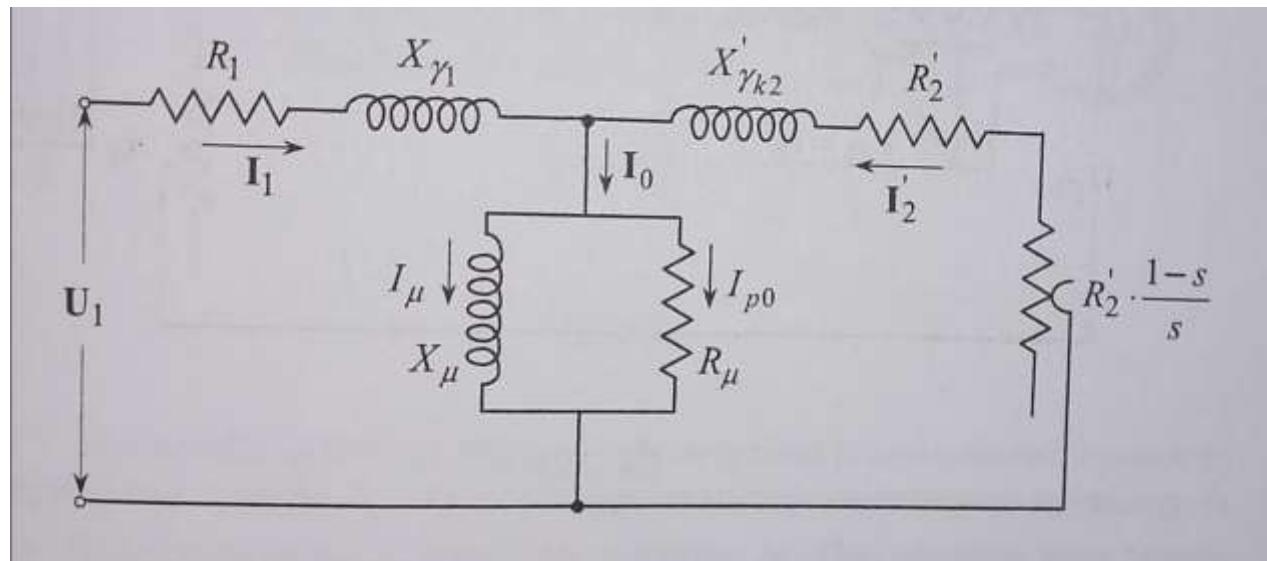


2.10. EKVIVALENTNA ŠEMA ASINHRONIH MOTORA

$$R_m + jX_m = \frac{R_\mu jX_\mu}{R_\mu + jX_\mu}$$

$$R_m + jX_m = \frac{R_\mu X_\mu^2}{R_\mu^2 + X_\mu^2} + j \frac{R_\mu^2 X_\mu}{R_\mu + jX_\mu}$$

$$R_m = \frac{R_\mu X_\mu^2}{R_\mu^2 + X_\mu^2} \quad X_m = \frac{R_\mu^2 X_\mu^2}{R_\mu^2 + X_\mu^2}$$



Stepen iskorišćenja snage

je količnik korisne mehaničke snage i utrošene električne snage:

$$\eta = \frac{P''}{P'}$$

$$\eta = \frac{P' - \sum P_g}{P'}$$

$$\sum P_g = P_{Cu}' + P_{Fe}' + P_{Cu}'' + P_f + P_d$$

$$\eta = 1 - \frac{\sum P_g}{P'}$$

