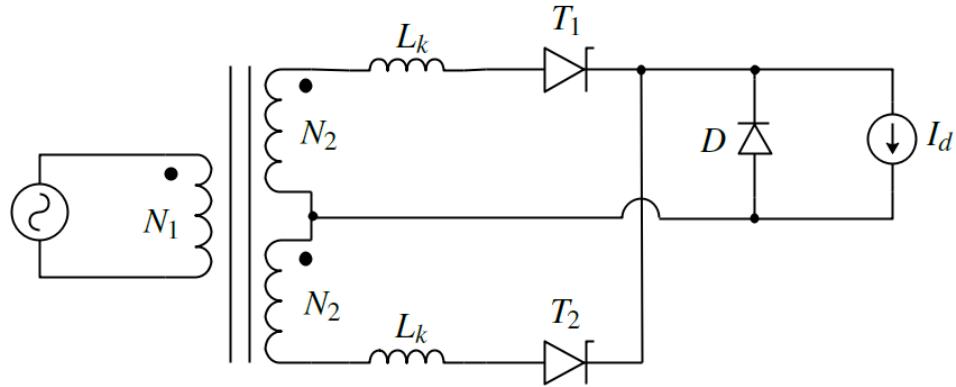


**1. zadatak** Monofazni ispravljač sa transformatorom sa srednjom tačkom i zamajnom diodom priključen je na mrežu 220 V; 50 Hz. Induktivnost rasipanja transformatora je  $L_k = 1 \text{ mH}$ . Izlazno opterećenje predstavljeno je strujnim ponorom.

- Odrediti prenosni odnos transformatora  $n = N_1/N_2$ , ako je srednja vrednost izlaznog napona jednaka  $U_{d0} = 110 \text{ V}$ , pri minimalnom opterećenju ( $I_d \approx 0$ ), i pri  $\alpha = 0^\circ$ .
- Odrediti ugao paljenja  $\alpha$  i ugao komutacije  $\mu$  (dužina trajanja komutacije koja počinje u trenutku  $t = \alpha/\omega$ ), tako da srednja vrednost napona na opterećenju bude jednak  $U_d = 80 \text{ V}$ , dok struja opterećenja iznosi  $I_d = 100 \text{ A}$ .



Slika 1.

**Rešenje 1. zadatka** Na Slici 1.1 prikazan su talasni oblici izlaznog napona, struje diode  $D$  i struja tiristora  $T_1$  i  $T_2$ . Uloga diode  $D$  jeste da ne dozvoli izlaznom naponu da uzme vrednosti manje od nule, tako što postane direktno polarisana u trenutcima  $t = k\pi/\omega$ , gde je  $k = 0, 1, \dots$ , kada počinje da preuzima struju od odgovarajućeg tiristora. Dok je dioda uključena, napon na izlazu jednak je nuli.

U trenutku  $t = \alpha/\omega$ , tiristor  $T_1$  se uključuje, i počinje da komutuje sa diodom. Tokom komutacije, izraz za napon na izlazu ispravljača je:

$$u_d = 0 = e_1 - L_K \frac{di_{T1}}{dt}, \quad (1.1)$$

odakle se može izvesti izraz:

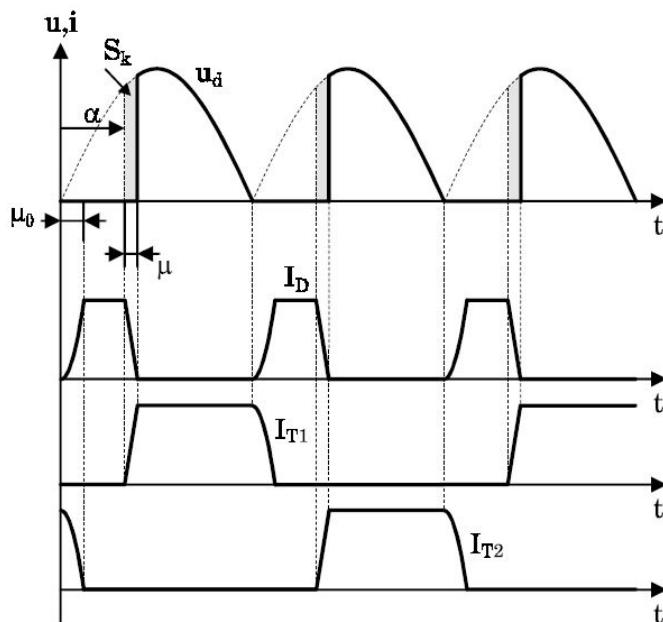
$$\cos(\alpha + \mu) = \cos\alpha - \frac{\omega L_k I_d}{E \sqrt{2}}. \quad (1.2)$$

Srednja vrednost napona na izlazu jednaka je:

$$U_d = \frac{1}{\pi} E \sqrt{2} [\cos(\alpha + \mu) + 1]. \quad (1.3)$$

Primenom izraza (1.2) na izraz (1.3), dobija se izraz:

$$U_d = \frac{1}{\pi} E \sqrt{2} [1 + \cos \alpha] - \frac{\omega L_k I_d}{\pi}. \quad (1.4)$$



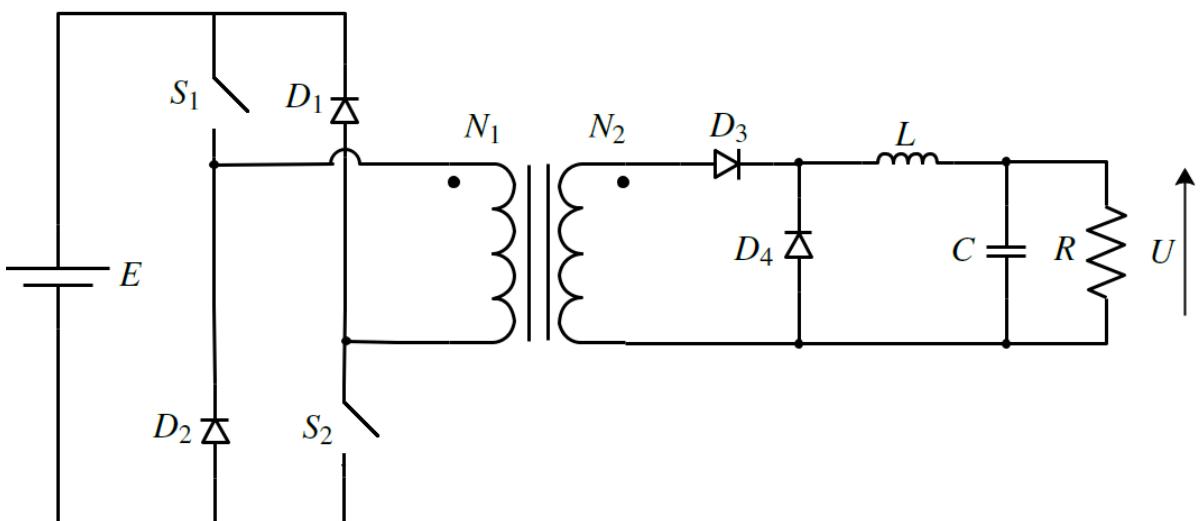
Slika 1.1

a) Ako se u prethodni izraz uvrsti  $U_d = 80$  V,  $I_d = 0$  i  $\alpha = 0$ , zaključuje se da je efektivna vrednost napona na sekundaru jednaka  $E = 122.5$  V, pa je prenosni odnos transformatora jednak:

$$n = \frac{N_1}{N_2} = \frac{U}{E} = 1.8 \quad (1.5)$$

b) Ako se u izraz (1.4) uvrsti  $U_d = 80$  V, dobija se da je  $\alpha = 50.5^\circ$ . Traženi ugao komutacije jednak je  $\mu = 12.48^\circ$ .

**2. zadatak** Čoper (Slika 2) priključen je na svom ulazu na jednosmerni napon  $E$ , koji se može kretati u opsegu 18...27 V. Odrediti funkciju zavisnosti izlaznog napona od ulaznog napona  $U = f(E)$ . Pri kojim vrednostima ulaznog napona iz navedenog opsega, struja prigušnice  $L$  je neprekidna, a pri kojim je prekidna? Ostali parametri: *duty-cycle*  $D = 0.33$ , induktivnost prigušnice  $L = 1 \text{ mH}$ , induktivnost magnećenja transformatora  $L_m = 10 \text{ mH}$ , prenosni odnos transformatora  $N_1/N_2 = 3$ , prekidačka frekvencija  $f = 20 \text{ kHz}$ , otpornost opterećenja  $R = 10 \Omega$ . Zanemariti valovitost izlaznog napona.



Slika 2.

**Rešenje 2. zadatka** Kada su prekidači  $S_1$  i  $S_2$  uključeni, diode  $D_1$  i  $D_2$  su inverzno polarisane, pa su isključene. Transformator se magneti naponom koji je dovoden na njegov primar, a to je ulazni napon  $E$ . Napon na sekundaru transformatora jednak je  $V_2^{(1)} = E/3$ . Dioda  $D_3$  je direktno polarisana, pa provodi, što nije slučaj sa diodom  $D_4$ . Napon na prigušnici  $L$ , tokom ovog režima, jednak je:

$$u_L = V_2^{(1)} - U. \quad (2.1)$$

Kada su prekidači isključeni, diode  $D_1$  i  $D_2$  provode. Napon na primaru jednak je  $-E$ , pa se transformator razmagneće. Iz razloga što su naponi magnećenja i razmagnećenja jednakih intenziteta, može se zaključiti da je vreme potrebno da se transformator razmagneti jednako vremenu magnećenja,  $DT$ . Kako je suma vremena magnećenja i razmagnećenja manja od  $T$ , može se zaključiti da će se transformator razmagnetiti pre početka sledećeg perioda. U ovom režimu rada, napon sekundara jednak je  $V_2^{(2)} = -E/3$ . Dioda  $D_3$  je inverzno polarisana, pa je isključena, dok dioda  $D_4$  provodi. Napon na prigušnici  $L$  jednak

je:

$$u_L = -U. \quad (2.2)$$

Ukoliko se prepostavi da je struja prigušnice  $L$  neprekidna, važiće sledeći izraz:

$$(V_2^{(1)} - U)DT = U(1 - D)T, \quad (2.3)$$

na osnovu kog se može izvesti funkcija izlaznog napona u zavisnosti od ulaznog napona:

$$U = V_2^{(1)}D = \frac{E}{9}. \quad (2.4)$$

Da li će ova funkcija važiti za svako  $E$  iz zadanog opsega, zavisiće od toga da li za svako  $E$  iz tog opsega jeste zadovoljen uslov neprekidnosti struje prigušnice  $L$ . Srednja vrednost struje prigušnice jednaka je srednjoj vrednosti izlazne struje:

$$I_{L,sr} = \frac{U}{R} = \frac{E}{9R} = \frac{E}{90\Omega}. \quad (2.5)$$

Ripl struje prigušnice jednak je:

$$\Delta I_L = \frac{U(1 - D)}{Lf} = \frac{E}{270\Omega}. \quad (2.6)$$

Kako je uslov  $I_{L,sr} \geq \Delta I_L / 2$  zadovoljen za svako  $E$  iz zadanog opsega (štaviše, neprekidnost struje prigušnice ne zavisi od ulaznog napona), može se zaključiti da je struja prigušnice  $L$  neprekidna za svako  $E$  iz zadanog opsega. Stoga, funkcija predstavljena izrazom (2.4), važiće za svako  $E$ .