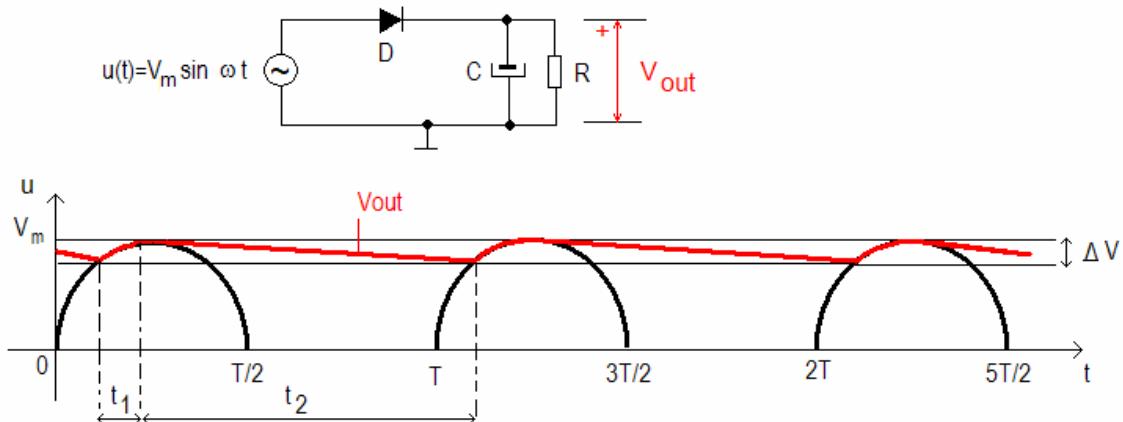


PRORAČUN KAPACITIVNOG FILTRA U ISPRAVLJAČIMA

I-Kapacitivni filter za polutalasni ispravljač



Slika 1-Monofazni polutalasni ispravljač i talasni oblik izlaznog napona

Pretpostavka da je vremenska konstanta RC filtra mnogo veća od periode T i vremenskih intervala t_1 i t_2 : $\tau = RC \gg T > t_2 > t_1$; interval $t_2 = T - t_1$ dok je $T = 1/f$, $f = 50\text{Hz}$

Pražnjenje kondenzatora C u intervalu t_2 se ostvaruje eksponencijalnom vremenskom funkcijom:

$$u(t) = V_m e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (1)$$

Talasnost ("ripple") izlaznog napona ΔV se dobija iz relacije:

$$\Delta V = V_m - V_m e^{-\frac{t_2}{\tau}} = V_m (1 - e^{-\frac{t_2}{\tau}}) = V_m (1 - e^{-\frac{T-t_1}{\tau}}) \quad (2)$$

Izraz dat jednačinom (2) se može uprostiti, obzirom na pretpostavku da je $t_1 \ll \tau$, odnosno da član $e^{-\frac{t_1}{\tau}} \rightarrow 1$

$$\Delta V = V_m (1 - e^{-\frac{T}{\tau}} \cdot e^{\frac{-t_1}{\tau}}) \approx V_m (1 - e^{-\frac{T}{\tau}}) \quad (3)$$

Obzirom da je $\tau = RC \gg T$, možemo napisati da je $T/\tau \ll 1$, odnosno $T/\tau = \varepsilon$, pri čemu $\varepsilon \rightarrow 0$

Za eksponencijalnu funkciju važe razvoji: $e^x = 1 + x + \frac{x^2}{2} + \dots$, $x \rightarrow 0$, $e^{-x} = 1 - x + \frac{x^2}{2} + \dots$, $x \rightarrow 0$,

stoga važe približne jednakosti: $e^x \approx 1 + x$, odnosno $e^{-x} \approx 1 - x$, stoga je izraz za talasnost dat jednačinom (3) moguće napisati u formi:

$$\Delta V \approx V_m \left(1 - \left(1 - \frac{T}{\tau}\right)\right) = V_m \frac{T}{\tau} = V_m \frac{T}{RC} \quad (4)$$

Obzirom da je $T = 1/f$ izraz za talasnost izlaznog napona postaje:

$$\Delta V \approx V_m \frac{1}{f \cdot R \cdot C} \quad (5)$$

Jednosmerna vrednost izlaznog napona V_{DC} se može izraziti kao:

$$V_{DC} = V_m - \frac{\Delta V}{2} \quad (6)$$

Obzirom da je iz jednačine (5) $V_m = f \cdot R \cdot C \cdot \Delta V$, napon V_{DC} se može predstaviti kao:

$$V_{DC} = f \cdot R \cdot C \cdot \Delta V - \frac{\Delta V}{2} = \left(f \cdot R \cdot C - \frac{1}{2}\right) \cdot \Delta V \quad (7)$$

Relativna vrednost talasnosti napona se sada može predstaviti kao:

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} = \frac{1}{fRC - \frac{1}{2}} = \frac{2}{2fRC - 1} \quad (8)$$

Obzirom da je $2fRC \gg 1$ izraz za relativnu vrednost talasnosti izlaznog napona se može približno predstaviti kao:

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} \approx \frac{1}{fRC} \quad (9)$$

Ako se prepostavi da je $R = R_{opt} = \frac{V_{opt}}{I_{opt}} = \frac{V_{DC}}{I_{opt}}$ izraz za relativnu talasnost se može predstaviti kao:

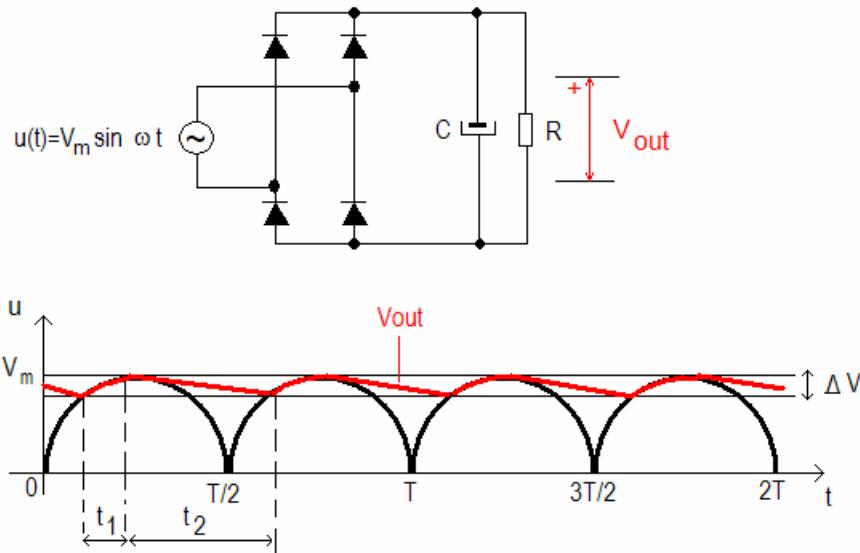
$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} \approx \frac{1}{f \cdot \frac{V_{DC}}{I_{opt}} \cdot C} = \frac{I_{opt}}{f \cdot V_{DC} \cdot C} \quad (10)$$

Apsolutna talasnost ΔV se u ovom slučaju može predstaviti kao:

$$\Delta V \approx \frac{I_{opt}}{f \cdot C} \quad (11)$$

Za učestanost $f = 50Hz$, struju opterećenja $I_{opt} = 1A$ i kapacitet $C = 1000\mu F$ se dobija apsolutna vrednost talasnosti od $\Delta V = 20V$ i relativna vrednost talasnosti $\Delta V / V_{DC} = 20V / 310V = 0.0645$ odnosno 6.45% (Prepostavljeno je da je ulazno mrežno napajanje 230V, 50Hz).

II- kapacitivni filter za monofazni punotalasni ispravljač



Slika2-Monofazni punotalasni ispravljač i talasni oblik izlaznog napona

Talasnost napona u ovom slučaju se može prikazati kao:

$$\Delta V \approx V_m \left(1 - \left(1 - \frac{T}{2 \cdot \tau}\right)\right) = V_m \frac{T}{2\tau} = V_m \frac{T}{2RC} , \quad (12)$$

Odnosno imajući u vidu da je $T = 1/f$:

$$\Delta V \approx V_m \frac{1}{2 \cdot f \cdot R \cdot C} \quad (13)$$

Jednosmerna komponenta izlaznog napona se može prikazati kao:

$$V_{DC} = 2 \cdot f \cdot R \cdot C \cdot \Delta V - \frac{\Delta V}{2} = \left(2 \cdot f \cdot R \cdot C - \frac{1}{2}\right) \cdot \Delta V \quad (14)$$

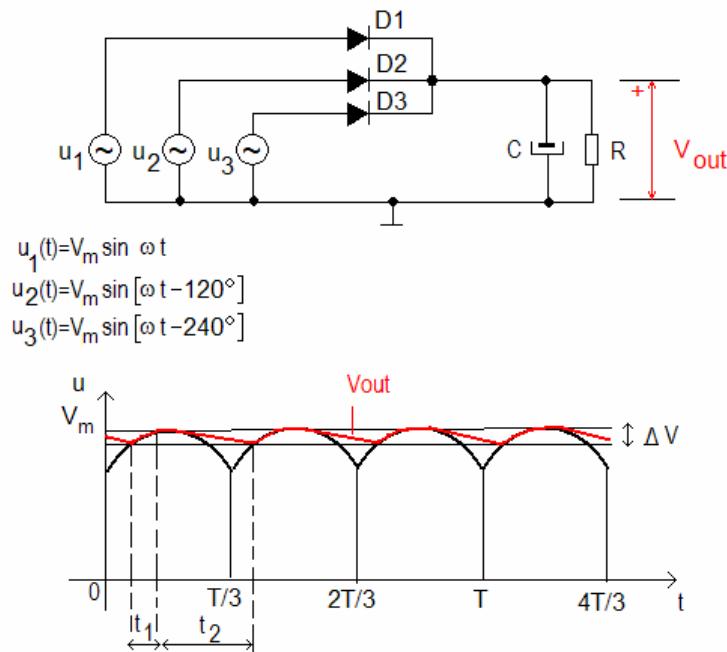
Relativna vrednost talasnosti izlaznog napona je data relacijom:

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} = \frac{1}{2fRC - \frac{1}{2}} = \frac{2}{4fRC - 1} \quad (15)$$

Obzirom da je ispunjen uslov $4fRC \gg 1$, relativna talasnost se može prikazati kao:

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} \approx \frac{1}{2fRC} \quad (16)$$

III-Kapacitivni filter za trofazni (tro-pulsni) polutalasni ispravljač



Slika 3-Trofazni polutalasni ispravljač i talasni oblik izlaznog napona

Talasnost napona u ovom slučaju se može prikazati kao:

$$\Delta V \approx V_m \left(1 - \left(1 - \frac{T}{3\tau}\right)\right) = V_m \frac{T}{3\tau} = V_m \frac{T}{3RC} \quad (17)$$

Odnosno imajući u vidu da je $T = 1/f$:

$$\Delta V \approx V_m \frac{1}{3 \cdot f \cdot R \cdot C} \quad (18)$$

Jednosmerna komponenta izlaznog napona se može prikazati kao:

$$V_{DC} = 3 \cdot f \cdot R \cdot C \cdot \Delta V - \frac{\Delta V}{2} = \left(3 \cdot f \cdot R \cdot C - \frac{1}{2}\right) \cdot \Delta V \quad (19)$$

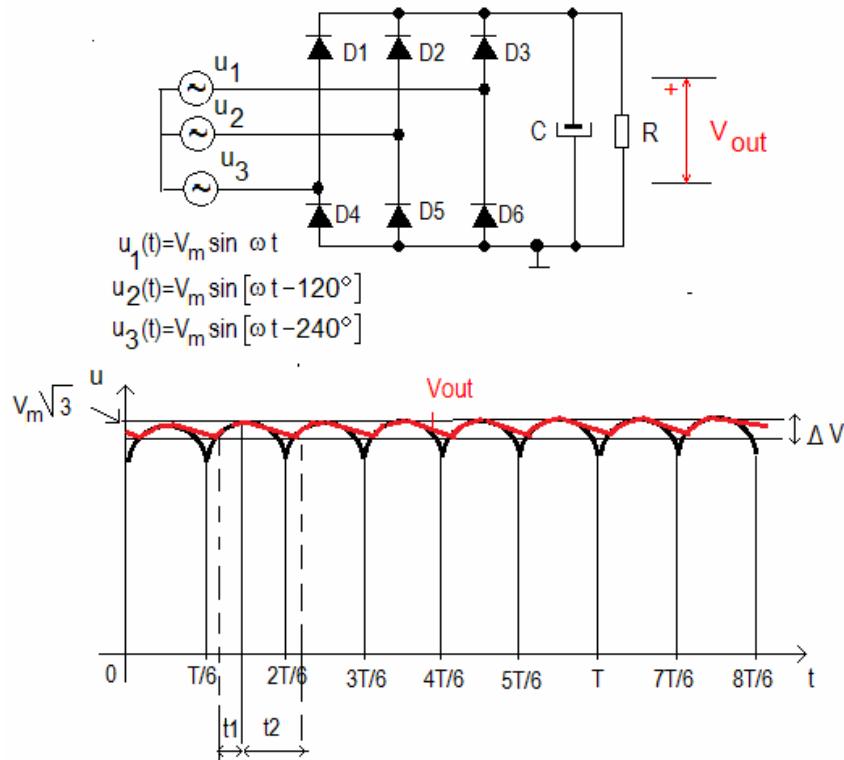
Relativna vrednost talasnosti izlaznog napona je data relacijom:

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} = \frac{1}{3fRC - \frac{1}{2}} = \frac{2}{6fRC - 1} \quad (20)$$

Obzirom da je ispunjen uslov $6fRC \gg 1$, relativna talasnost se može prikazati kao:

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} \approx \frac{1}{3fRC} \quad (21)$$

IV-kapacitivni filter za trofazni (šesto-pulsni) punotalasni ispravljač



Slika 4-Trofazni punotalasni (šesto-pulsni) ispravljač i talasni oblik izlaznog napona

Talasnost napona u ovom slučaju se može prikazati kao:

$$\Delta V \approx V_m \left(1 - \left(1 - \frac{T}{6 \cdot \tau}\right)\right) = V_m \frac{T}{6\tau} = V_m \frac{T}{6RC}, \quad (22)$$

odnosno imajući u vidu da je $T = 1/f$:

$$\Delta V \approx V_m \frac{1}{6 \cdot f \cdot R \cdot C} \quad (23)$$

Jednosmerna komponenta izlaznog napona se može prikazati kao:

$$V_{DC} = 6 \cdot f \cdot R \cdot C \cdot \Delta V - \frac{\Delta V}{2} = (6 \cdot f \cdot R \cdot C - \frac{1}{2}) \cdot \Delta V \quad (24)$$

Relativna vrednost talasnosti izlaznog napona je data relacijom:

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} = \frac{1}{6fRC - \frac{1}{2}} = \frac{2}{12fRC - 1} \quad (25)$$

Obzirom da je ispunjen uslov $12fRC \gg 1$, relativna talasnost se može prikazati kao:

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} \approx \frac{1}{6fRC} \quad (26)$$

V- Uslov za izbor i dimenzionisanje kondenzatora C

Za sve slučajeve se obično zadaje maksimalna talasnost izlaznog napona $\delta_{\max} = \frac{\Delta V_{\max}}{V_{DC}}$, pri čemu mora biti ispunjen uslov da je :

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} \leq \delta_{\max} \quad (27)$$

Ovo je osnovni kriterijum za izbor i dimenzionisanje kondenzatora za svaki od prethodno prikazanih slučajeva.

- a) Monofazni polutalasni ispravljač

$$\frac{\Delta V}{V_{DC}} \approx \frac{1}{fRC} \leq \delta_{\max} \quad (28)$$

Iz ove relacije se dobija uslov za izbor kondenzatora C:

$$C \geq \frac{1}{fR\delta_{\max}} = \frac{I_{opt}}{f \cdot V_{DC} \cdot \delta_{\max}} \quad (29)$$

- b) Monofazni punotalasni ispravljač

Uslov za izbor kondenzatora C:

$$C \geq \frac{1}{2fR\delta_{\max}} = \frac{I_{opt}}{2f \cdot V_{DC} \cdot \delta_{\max}} \quad (30)$$

- c) Trofazni polutalasni ispravljač:

Uslov za izbor kondenzatora C:

$$C \geq \frac{1}{3fR\delta_{\max}} = \frac{I_{opt}}{3f \cdot V_{DC} \cdot \delta_{\max}} \quad (31)$$

d) Trofazni punotalasni ispravljač:

Uslov za izbor kondenzatora C:

$$C \geq \frac{1}{6fR\delta_{\max}} = \frac{I_{opt}}{6f \cdot V_{DC} \cdot \delta_{\max}} \quad (32)$$