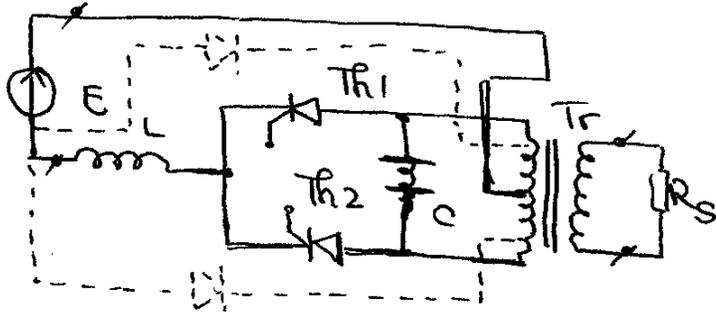


# Invertorul paralel tip Wagner



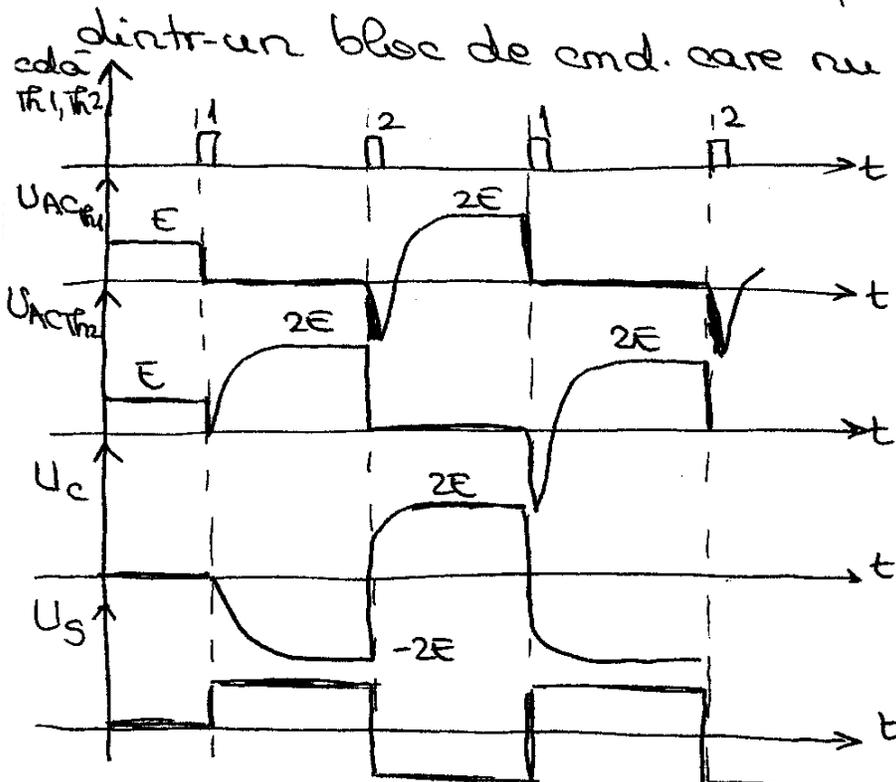
→ e compus dintr-un contactor de cc cu stingere capacitivă form. cu  $Th_1$ ,  $Th_2$  și

condensatorul de stingere C.

2 tiristoarelor e formată din cele 2 înfăș. primare conectate în antifază ale transf. Tr.

2  $R_s$  se cuplează pe secund. transf. Inductanța L e o bob. de stingere, rolul său e de a nu permite variații bruște ale crt. la comutarea de pe un  $Th$ . pe celălalt. Prin aceasta se ușurează procesul de stingere al  $Th$ . aflat în cond.

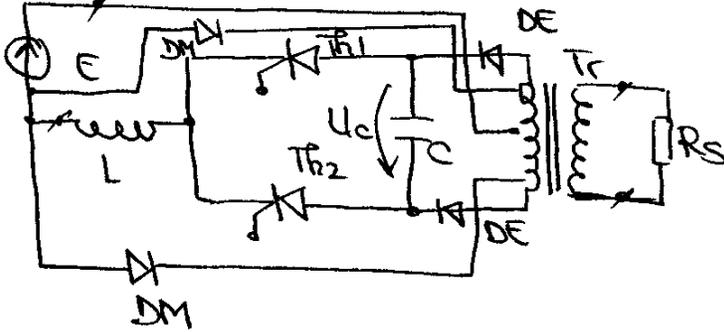
Comanda tiristoarelor se face pe porțile acestora dintr-un bloc de cmd. care nu e desenat.



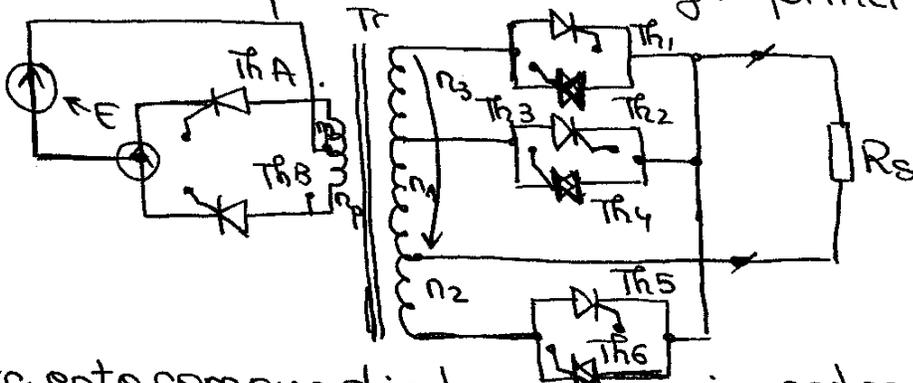
Inv. Wagner p. lucra doar pe 2 rezistivă și nu p. lucra în gol.

# Invertorul McMurray

→ provine din inv. Wagner, care se completează cu 2 diode, permițându-i acestuia să lucreze în gol și pe  $g$  inductive.  $L$  de sting. își micș. valoarea. De. treb. să lucreze pe  $g$   $L$  cu tens. contraelm. mai apar încă 2 diode, dp. cum urmează:

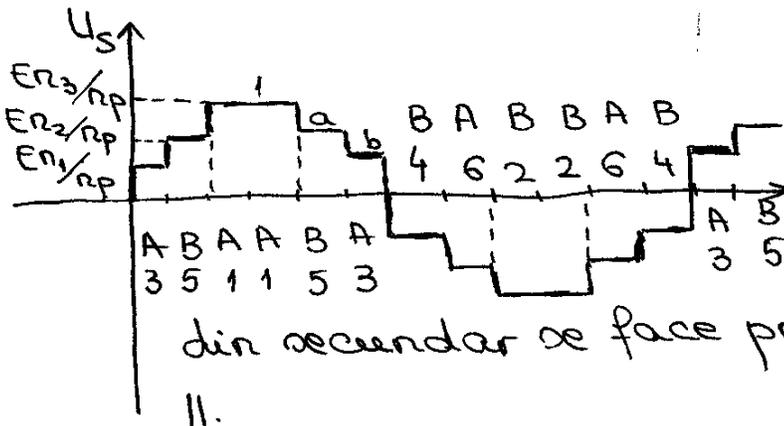


# Invertor cu pistoane cu sinteza formei de undă



Circ. este compus dintr-un invertor II, form. de  $ThA$  și  $ThB$ , reprezentat simplificat. Acest inv. creează  $\Delta mg.$  cu polaritate poz. și neg. în mijzul transf.

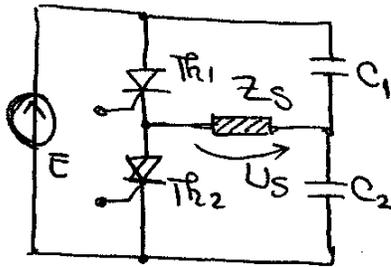
În sec. transf.  $J$  pe 3 prize 3 contactoare de ca formate din câte 2  $Th$ . montate anti- $ll$  ( $Th1$  cu  $Th3$ ,  $Th3$  cu  $Th4$ ,  $Th5$  cu  $Th6$ )



Stingerea  $ThA$  și  $ThB$  se face prin circ. proprii de stingere ale inv. paralel. Blocarea contact. statice din secundar se face prin comutarea invertorului II.

Se pot calcula coef. seriei Fourier și pun cond. ca  $A_3 = A_5 = 0$ .  $\bar{f}$  compon. pare, iar din cele impare le elimin pe  $\bar{1}$  2 dp. fundam. Alegând rap. optim de transf. mă pot apropia de forma sinusului.

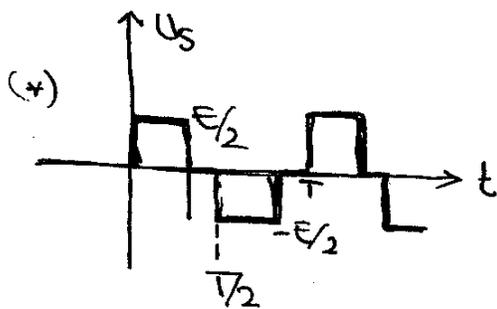
Structura f. des utilizată e de inverter în semipunte:



Semipuntea e formată din comutat.  $Th_1$  și  $Th_2$ . Pt. structura în semipunte treb utilizate comutatoare care că permită stingerea în ( $\bar{f}$ ) mom., respectiv GTO-uri, tranz. bipol., tranz. MOS de putere ș.a.

Str. în semipunte permite cuplarea  $g$  fără transformator.  $C_1$  inseriat cu  $C_2$  formează un pct. median pt. a 2-a bornă a  $g$ .

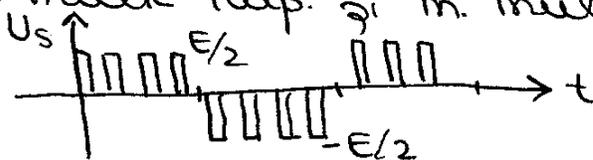
$$U_s \rightarrow Z_s = R$$



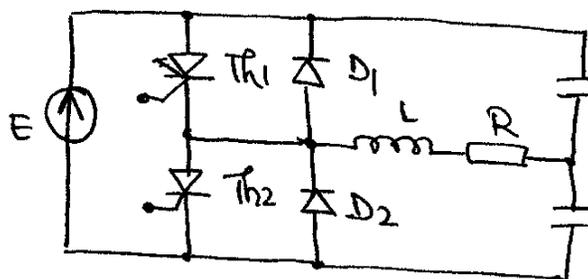
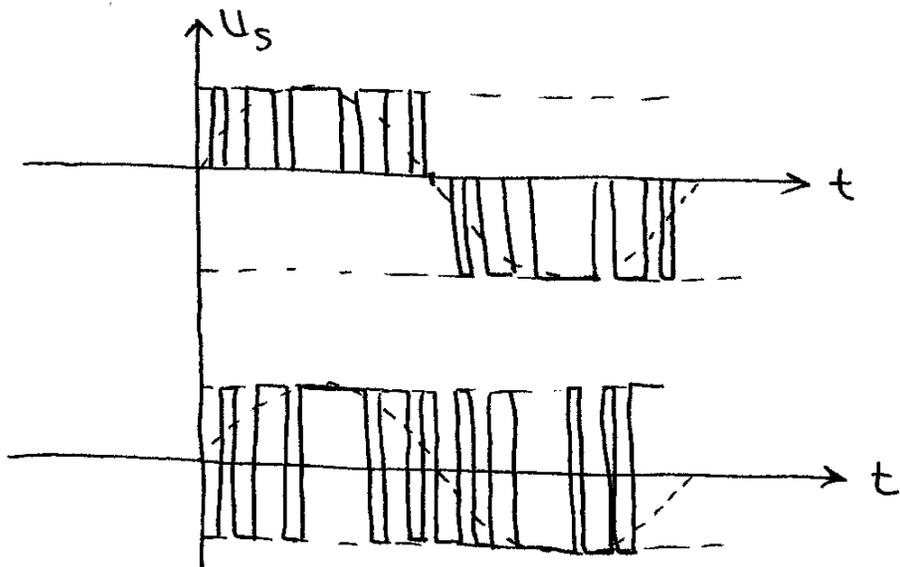
Apar impulsuri cu amplit.  $E/2$ , lățimea imp. putând fi  $<$  de o semiperioadă. Prin variația lățimii imp. se modif. val. efectivă a tens. alternative, respectiv  $P$  transferată sarcinii.

Semipuntele sunt comandate frecvent cu modulație în durată a impulsurilor. (MID / PWM ← pulse width mod.)  
 ↓ se realiz. în 3 moduri: simplă, multiplă și sinusoidală. În modulația simplă, pt. fiec. polaritate  $\bar{f}$  câte un impuls și câte o pauză (\*).

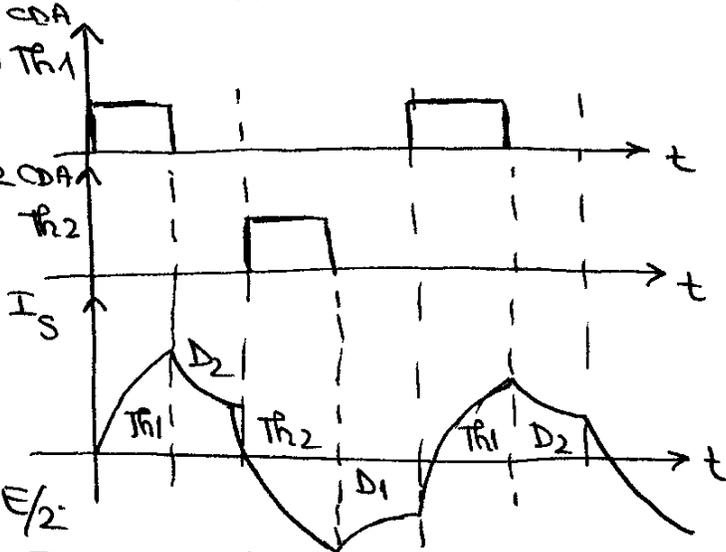
Mod. multiplă → m. multe imp. și m. multe pauze pe fiec. semiper.



Mod. oinuo. de p. realiza în cele 2 moduri :



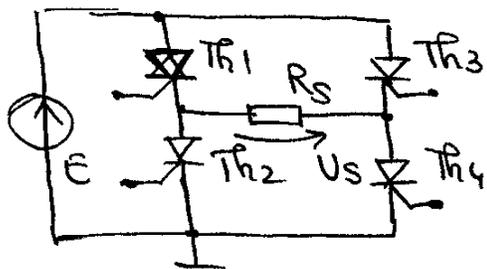
← cu sarcină RL



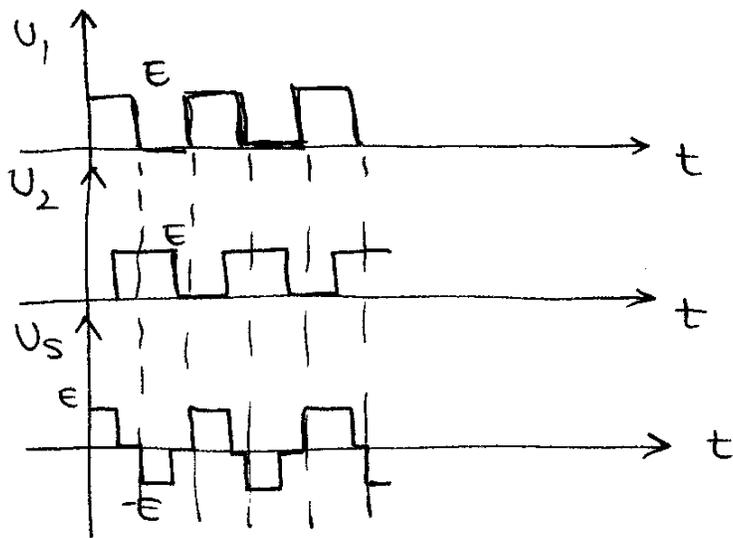
Bobina față de invertoorul II, inv. în semipunte nu necesită transf. de cuplaj.

Tens. max. aplicată  $q$  este  $E/2$ .

Prin MID de p. varia continuu  $P$  pe  $q$ , lucru imposibil la inv. II. Pt.  $P > \text{sau tens.} > \text{de fol. inv. în punte.}$  (format din 2 semipunte).



Tehnicile de cda de la semipunte pot fi aplicate punții, comandându-se simultan comutatoarele din diag. (1 cu 4, 2 cu 3). În + 7 posibil. variației de  $P$  prin defazarea comenzilor pe cele 2 punți



$$U_s = U_1 - U_2$$

În acest mod, comut.  
dintr-o punte lucr. în  
contratp. (f. pauze),  
iar comenzile pt. cele  
2 punți se dau decalat.