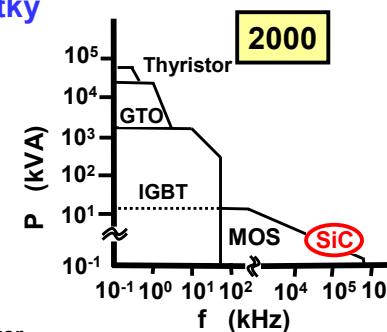
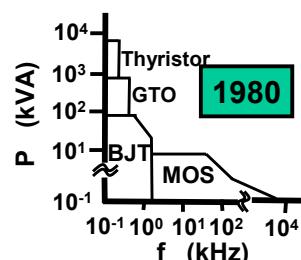


Výkonové polovodičové součástky

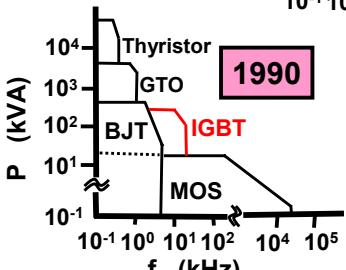
VELKÝ VÝKON

SNADNÉ ŘÍZENÍ

VYSOKÁ FREKVENCE



1990



GTO = Gate Turn-Off thyristor
IGBT = Insulated Gate Bipolar Transistor

1

Tyristor



2

Tyristor



1956: Bell Labs – Silicon Controlled Rectifier (SCR)
1958: General Electric – Thyristor



Tyristor



Anoda



P⁺

Anodový přechod
= Závěrný přechod

P

J1

N

C

J2

P

J3

N⁺

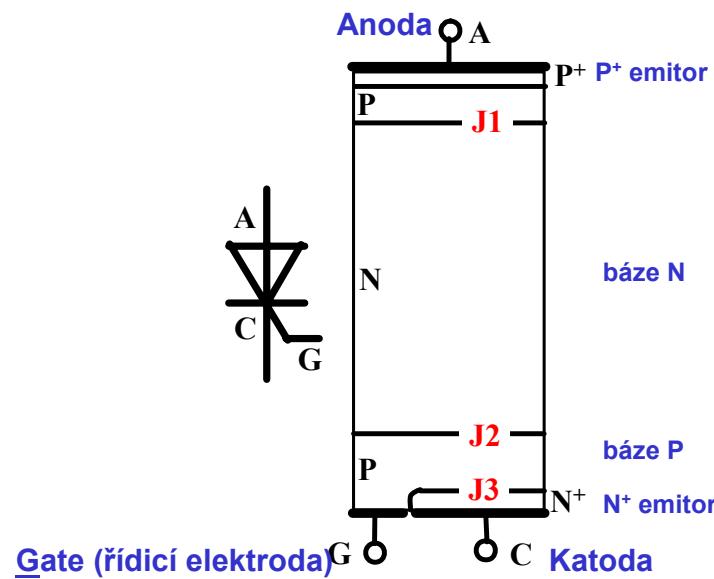
Blokovací přechod

Katodový přechod

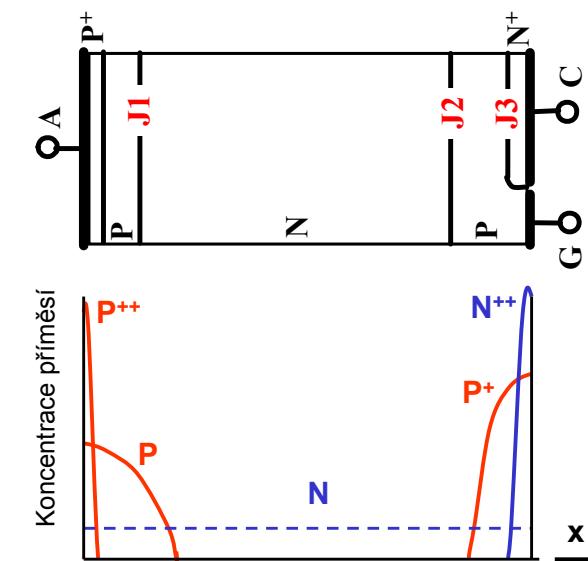
Gate (řídicí elektroda) G C Katoda

4

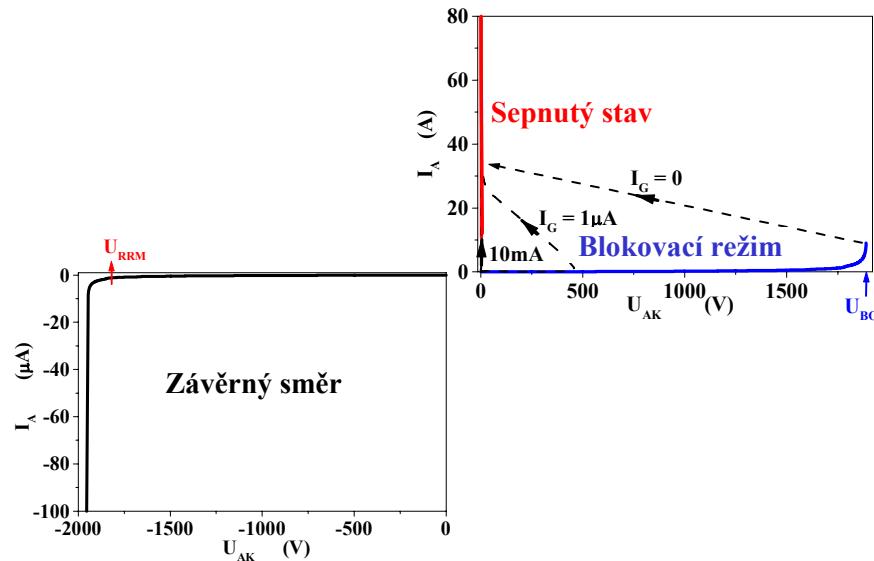
Tyristor



Tyristor



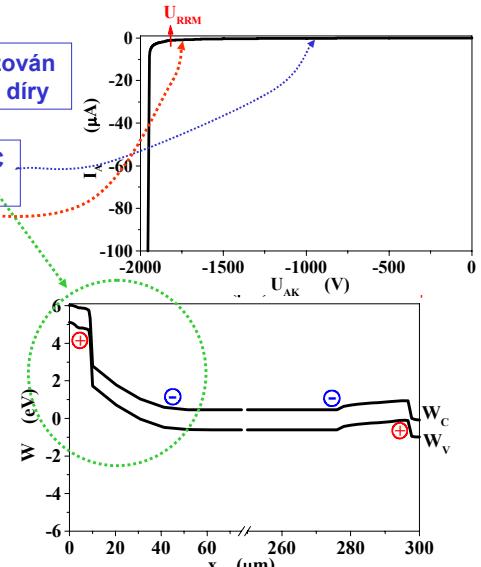
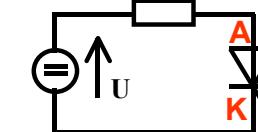
Tyristor – režimy činnosti



Tyristor – závěrný směr

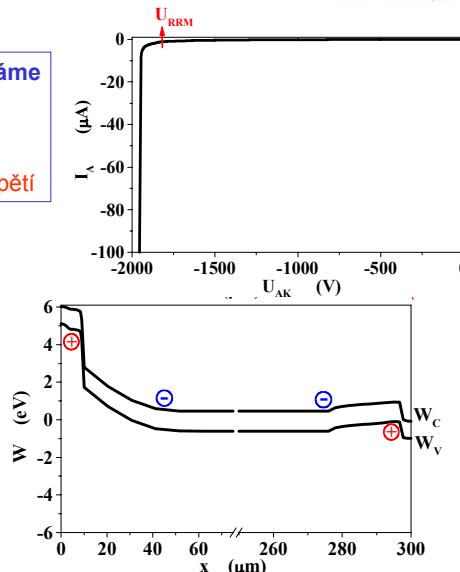
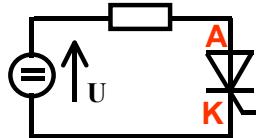
Anodový (závěrný) přechod J1 polarizován v závěrném směru \Rightarrow bariéra pro el. a díry

\Rightarrow protéká závěrný proud $\rightarrow 0 @ 20^\circ C$
až do průrazného napětí U_{RRM}



Tyristor – závěrný směr

V závěrném směru se k tyristoru chováme jako k diodě:
Mezní parametr:
 U_{RRM}
 max. špičkové závěrné opakovatelné napětí



Tyristor – spínání

Tyristor je čistě spínací součástka!

Bud' je sepnuto, nebo rozepnuto.
 Pracovní bod v sepnutém stavu nelze ovládat.



Způsoby sepnutí:



Proudovým impulsem (I_G)



Impulsem optického záření (světla)



Překročením blokovacího napětí U_{BO}



Překročením hodnoty dU_{ac}/dt nebo dl_a/dt

Tyristor – spínání

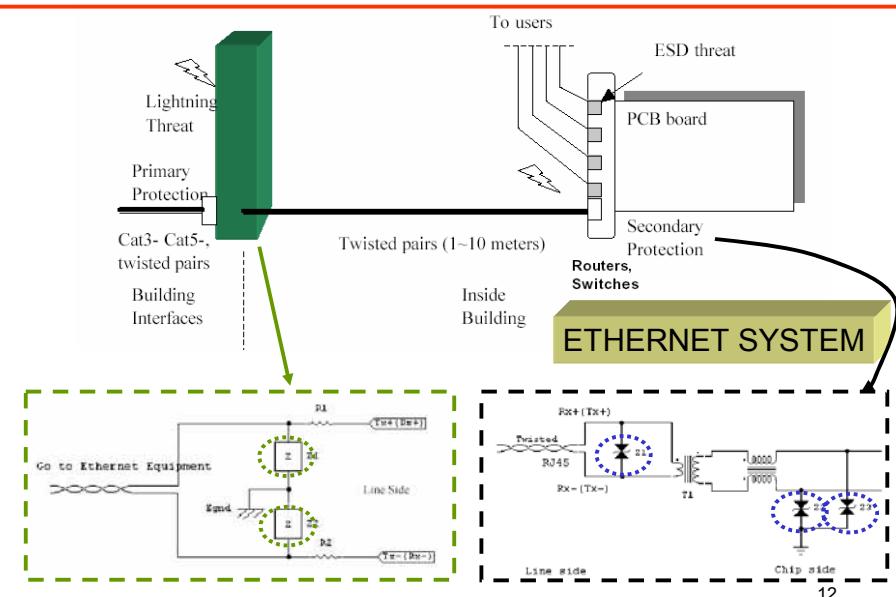


Výjimečnost tyristoru:

Po sepnutí zůstává v sepnutém stavu i po odeznění spínacího impulsu (pokud anodový obvod dovolí protékání proudu).
 To tranzistory neumí!

V sepnutém stavu vykazuje nejnižší odpor ze všech existujících spínacích polovodičových součástek!
 Tyristor má největší proudovou zatižitelnost.

Tyristor má největší proudovou zatižitelnost \Rightarrow CROWBAR PROTECTION.



Tyristor má největší proudovou zatížitelnost \Rightarrow CROWBAR PROTECTION.

MMT10B350T3

Preferred Devices

Thyristor Surge Protectors

High Voltage Bidirectional TSPD

These Thyristor Surge Protective devices (TSPD) prevent over-voltage damage to sensitive circuits by lightning, induction and power line surges. They are breakdown-triggered crowbar protectors. Turn-off occurs when the current falls below the holding current value.

Secondary protection applications for electronic telecom equipment at customer premises.

- High Surge Current Capability: 100 Amps $10 \times 1000 \mu\text{sec}$, for Controlled Temperature Environments

- The MMT10B350T3 Series is used to help equipment meet various regulatory requirements including: Bellcore 1089, ITU K.20 & K.21, IEC 950, UL 1459 & 1950 and FCC Part 68.

Bidirectional Protection in a Single Device

- Little Change of Voltage Limit with Transient Amplitude or Rate

- Freedom from Weardown Mechanisms Present in Non-Semiconductor Devices

- Fail-Safe, Shorts When Overstressed, Preventing Continued Unprotected Operation

- Surface Mount Technology (SMT)

- V_A Indicates UL Recognized – File #E210657

- Device Marking: MMT10B350T3: RPDM

MAXIMUM RATINGS ($T_A = 25^\circ\text{C}$ unless otherwise noted)

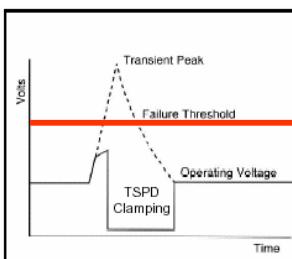
Rating	Symbol	Value	Unit
Off-State Voltage - Maximum	V_{BO}	300	Vdc
Maximum Pulse Surge Short Circuit Current Non-Repetitive	I_{BO}	100	A(pk)
Double Exponential Decay Waveform (Notes 1 and 2) $10 \times 1000 \mu\text{sec}$ $-25^\circ\text{C Initial Temperature}$	I_{BO}	± 100	A(pk)
$2 \times 10 \mu\text{sec}$	I_{BO}	± 100	A(pk)
$10 \times 160 \mu\text{sec}$	I_{BO}	± 200	A(pk)
$10 \times 700 \mu\text{sec}$	I_{BO}	± 180	A(pk)
Maximum Non-Repetitive Rate of Change of On-State Current Double Exponential Waveform, $R = 2.4 \Omega$, $L = 2.0 \mu\text{H}$, $C = 2.0 \mu\text{F}$,	dI/dt	100	A/μs



ON Semiconductor
http://onsemi.com

BIDIRECTIONAL TSPD (V_A)
100 AMP SURGE
350 VOLTS

MT1 — N — MT2

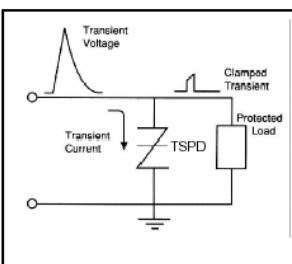


SMB
(No Polarity)
(Essentially JEDEC DO-214AA)
CASE 403C

MARKING DIAGRAMS



RPDM = Specific Device Code
Y = Year
WW = Work Week

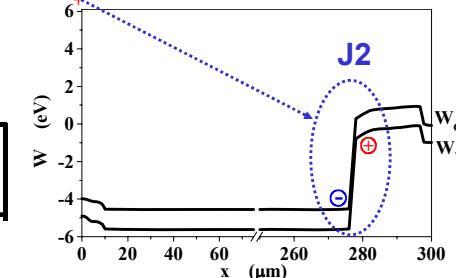
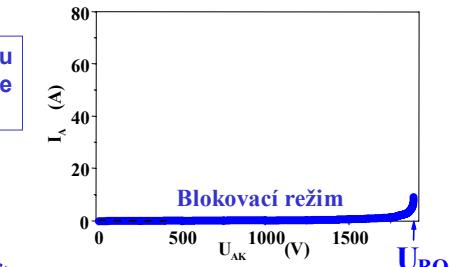
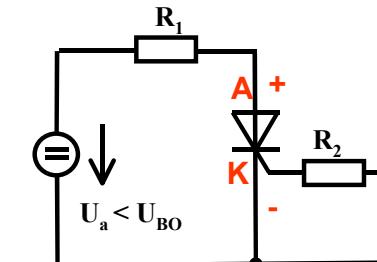


13

Tyristor – blokovací režim

Na anodě plus, na katodě minus, $I_G=0$:

Blokovací přechod J2 v závěrném směru
 \Rightarrow J2 BLOKUJE průchod nositelů náboje
 \Rightarrow neteče proud.



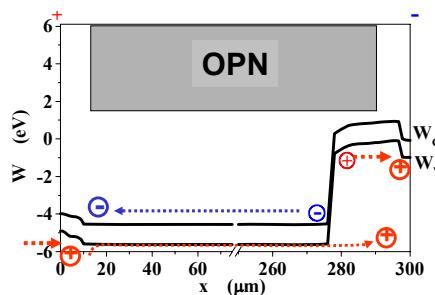
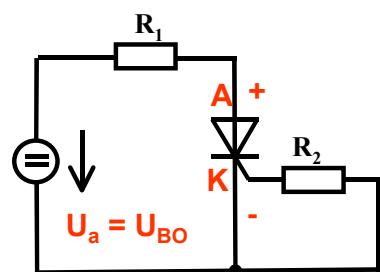
Tyristor – blokovací režim

$U_A = U_{BO}$: Nárazová ionizace na přechodu J2 generuje elektrony a díry.

Elektrony přitahovány na anodu, díry na katodu.

Elektrony u anody poruší svým záporným nábojem neutralitu prostorového náboje

\Rightarrow injekce děr z anody (kompenzace kladným nábojem)

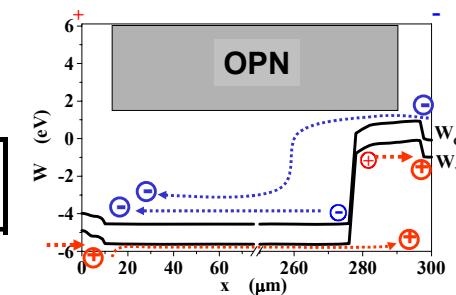
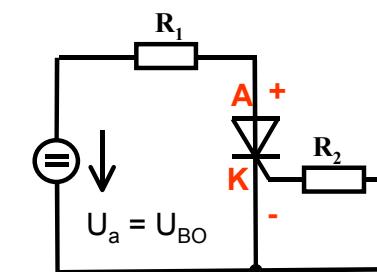


Tyristor – blokovací režim

Elektron u anody poruší neutralitu prostorového náboje \Rightarrow injekce děr z anody

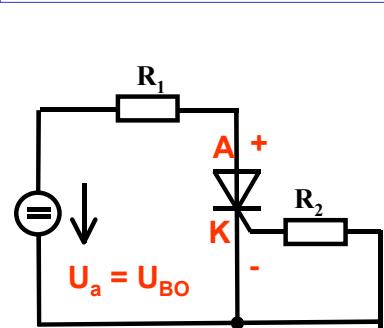
Díry poruší neutralitu prostorového náboje u katody

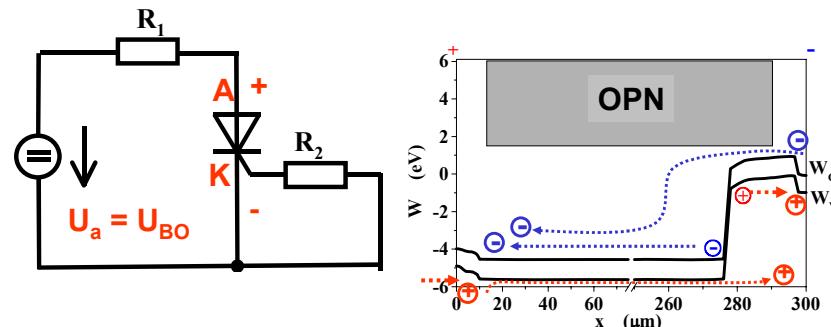
\Rightarrow injekce elektronů z katody (kompenzace záporným nábojem)



Tyristor – blokovací režim

Injekce elektronů z katody a děr z anody se vzájemně stimuluje
 ⇒ uzavření kladné (regenerativní) zpětné vazby
 ⇒ zaplavení blokovacího přechodu volnými nositeli náboje

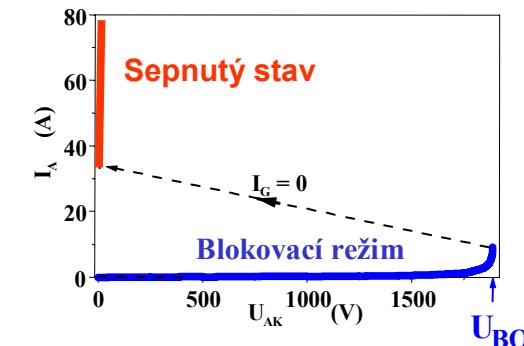

 zaplavení tyristoru elektrony a děrami ⇒ sepnutí tyristoru



Tyristor – blokovací režim

Injekce elektronů z katody a děr z anody se vzájemně stimuluje
 ⇒ uzavření kladné zpětné vazby
 ⇒ zaplavení tyristoru volnými nositeli náboje ⇒ sepnutí tyristoru

⇒ pokles odporu mezi anodou a katodou na minimum



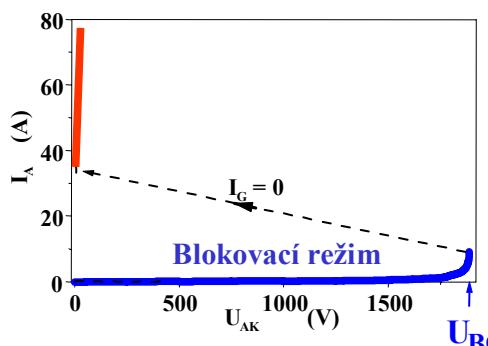
18

Tyristor – blokovací napětí

BLOKOVACÍ NAPĚTÍ U_{BO} je anodové napětí U_{AK} při kterém tyristor přejde z blokovacího do sepnutého stavu při $I_G = 0$.

U_{BO} = Break-Over voltage Někdy též nazýváno U_{DRM}

Typické hodnoty U_{BO} jsou stovky až tisíce V.

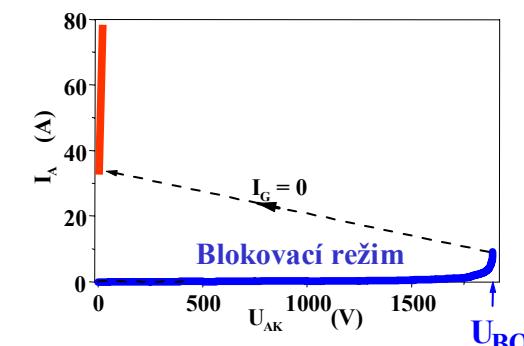


19

Tyristor – blokovací napětí

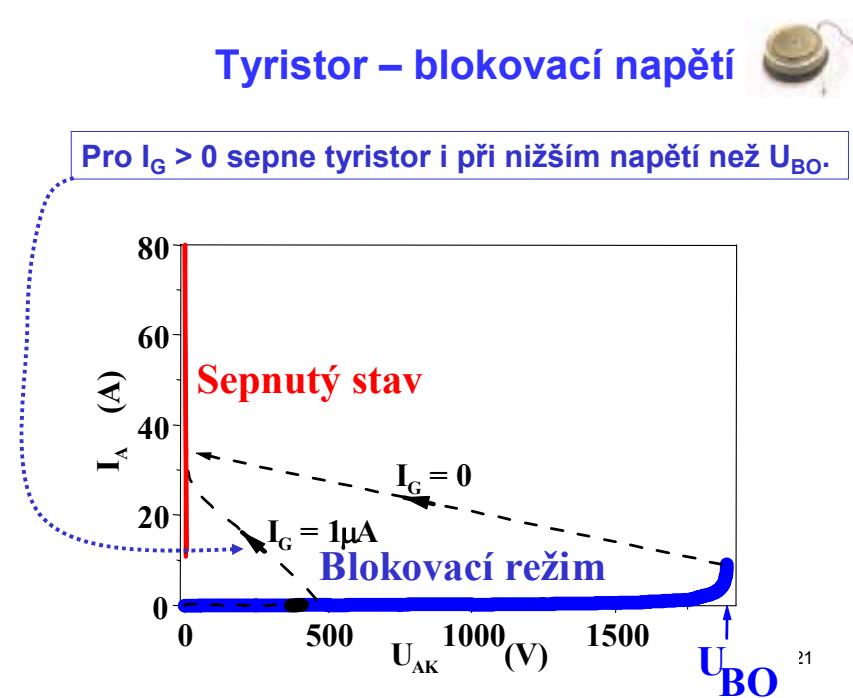
BLOKOVACÍ NAPĚTÍ U_{BO} je anodové napětí U_{AK} , při kterém tyristor přejde z blokovacího do sepnutého stavu při $I_G = 0$.

Tento způsob sepnutí je nežádoucí (nelze rozumně ovládat).



20

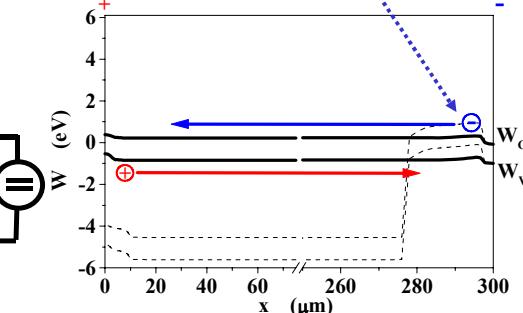
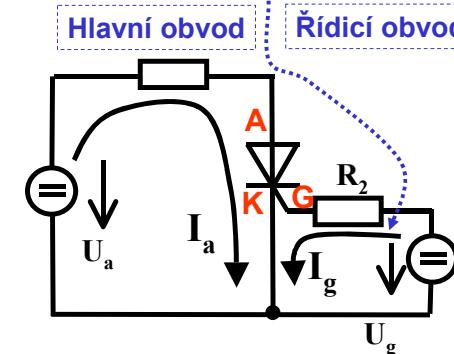
Tyristor – blokovací napětí



Sepnutí tyristoru proudem I_g

Hlavní obvod zajišťuje plus na anodě, minus na katodě.

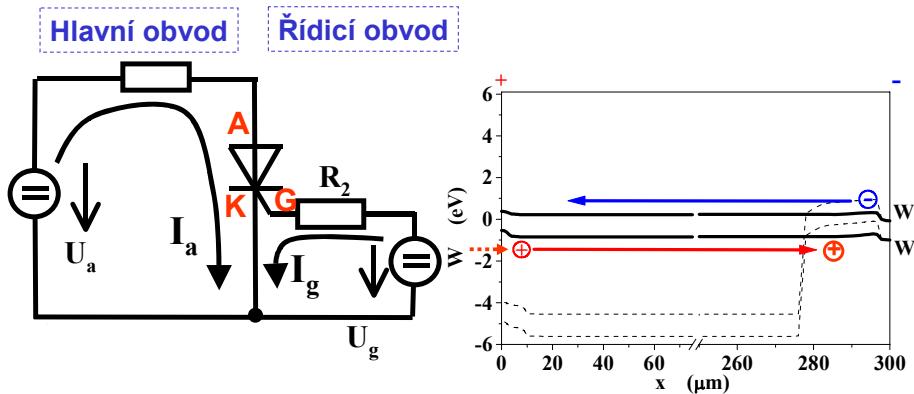
Přechod J3 polarizujeme do propustného směru proudem I_g tekoucím z Gate do Katody \Rightarrow injekce elektronů do báze P.



Sepnutí tyristoru proudem I_g

Přechod J3 polarizujeme do propustného směru proudem I_g tekoucím z Gate do Katody \Rightarrow injekce elektronů do báze P.

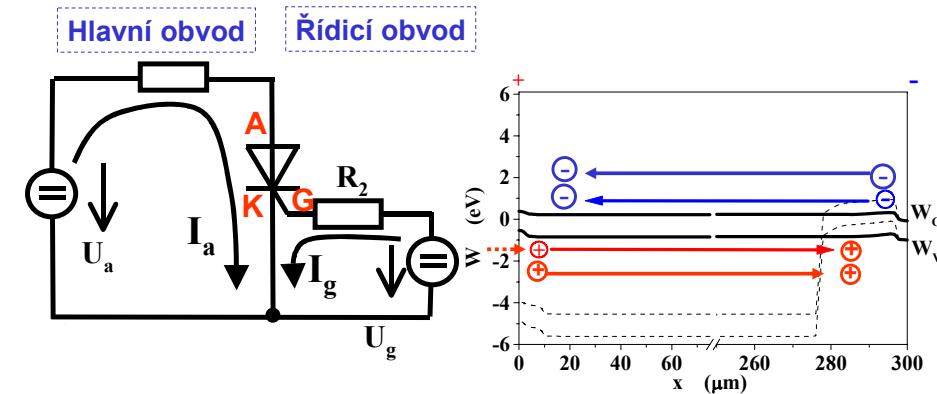
Elektrony u anody poruší neutralitu prostorového náboje \Rightarrow injekce děr z anody (kompenzace kladným nábojem)



Sepnutí tyristoru proudem I_g

Elektrony u anody poruší svým záporným nábojem neutralitu prostorového náboje \Rightarrow injekce děr z anody (kompenzace kladným nábojem)

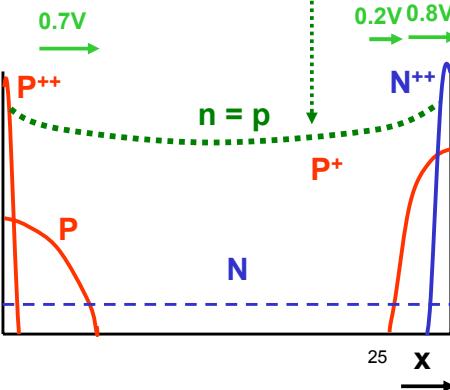
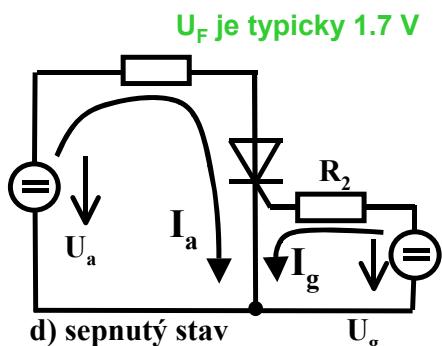
Díry z anody projdou ke katodě a vyvolají zde injekci elektronů
 \Rightarrow uzavření kladné zpětné vazby
 \Rightarrow zaplavení tyristoru volnými nositeli náboje \Rightarrow sepnutí



Sepnutí tyristoru proudem I_g

uzavření kladné zpětné vazby + zaplavení tyristoru volnými nositeli náboje
= sepnutí tyristoru (*latch-up*)

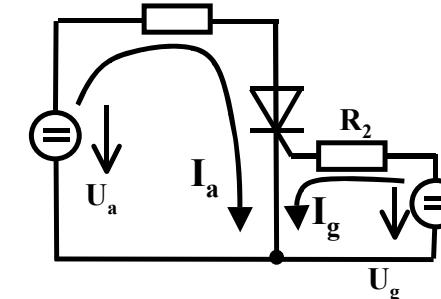
Rozložení koncentrace $n=p$ je shodné jako u diody PIN
(báze N, báze P a J2 zaplaveny) \Rightarrow obrovská vodivost



Sepnutí tyristoru proudem I_g

Tento způsob sepnutí je žádoucí (nejdůležitější z možných)

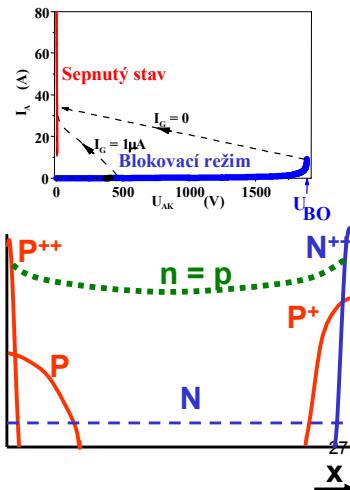
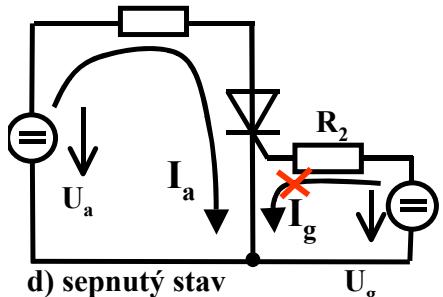
Tyristor lze spolehlivě sepnout
- malým proudem I_g
- ze zdroje napětí nízké hodnoty.



26

Sepnutí tyristoru proudem I_g

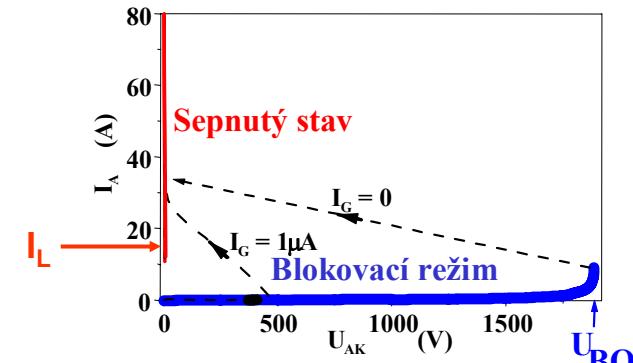
Tyristor zůstává sepnut i po skončení spínacího impulsu do Gate.
Kladná zpětná vazba je trvale udržována anodovým proudem I_A .
 \Rightarrow vypnutí tyristoru je možné jen odstraněním I_A .



Pozor! Tyristor zůstane trvale sepnut jen pro $I_A > I_L$,
který udrží kladnou zpětnou vazbu.

I_L = přídržný proud = *Latching current*

je minimální hodnota proudu I_A , při níž zůstává tyristor v sepnutém stavu i po zániku řídícího proudu I_g
bezprostředně po přechodu z blokovacího stavu.

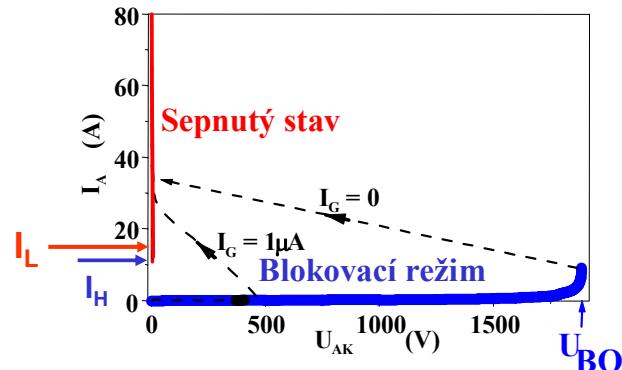


28

**Chceme-li tyristor vypnout, musí I_A klesnout pod I_H ,
kdy dojde k odstranění kladné zpětné vazby.**

I_H = vratný proud = *Holding current*

je minimální hodnota proudu I_A
potřebná k udržení tyristoru v sepnutém stavu.

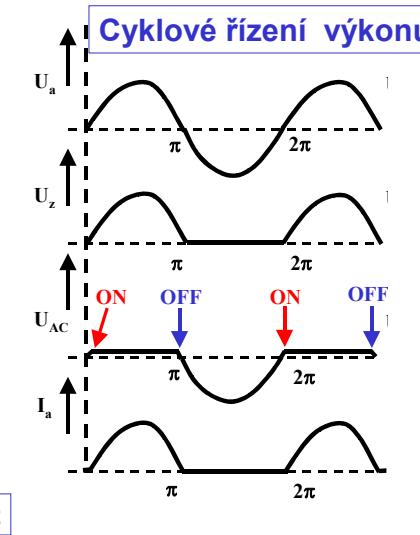


29

Vypnutí tyristoru

Vnějšími prostředky:

1. přirozenou komutací v obvodech střídavého napětí

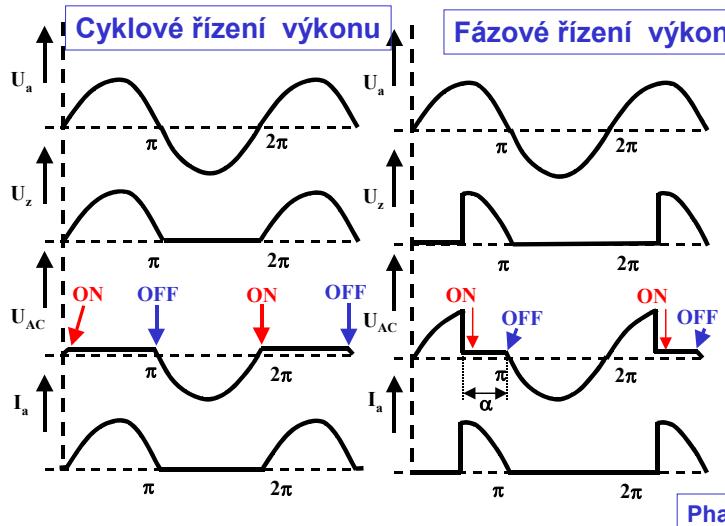


30

Vypnutí tyristoru

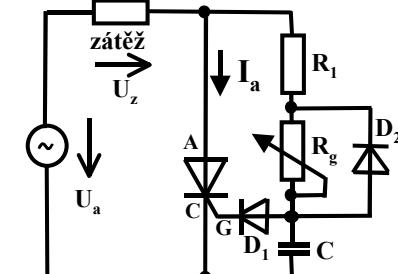
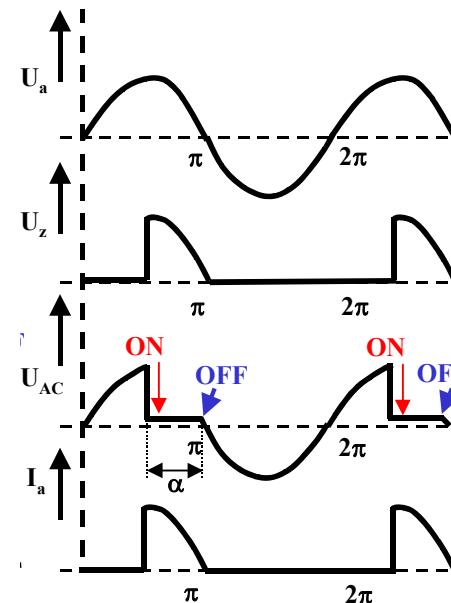
Vnějšími prostředky:

1. přirozenou komutací v obvodech střídavého napětí



31

Fázové řízení výkonu



R1: pro $R_g=0$ chrání přechod G-K (I_{FAV})
D1: ochrana přechodu G-K (U_{BR})
D2: aby R_g nemělo vliv na nabíjení C
zápornou půlvinou

C: tyristor sepně po nabití na
 $U_c = U_{D1} + U_{GK} = 0.7 + 0.8 = 1.5 \text{ V}$

R_g : nastavuje časovou konstantu $R_g \cdot C$

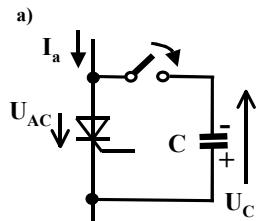
Burst

32

Vypnutí thyristoru

Vnějšími prostředky

2. nucenou komutací v obvodech stejnosměrného napětí



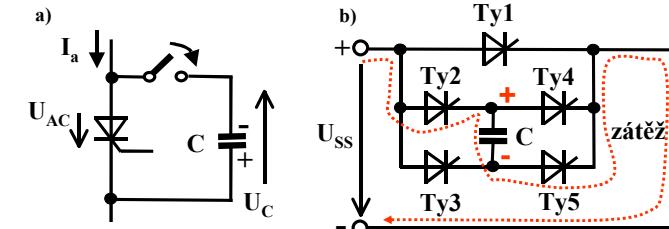
**komutace = obrácení polarity anodového napětí
(obdoba závěrného zotavení diody)**

33

Vypnutí thyristoru

Vnějšími prostředky

2. nucenou komutací v obvodech stejnosměrného napětí

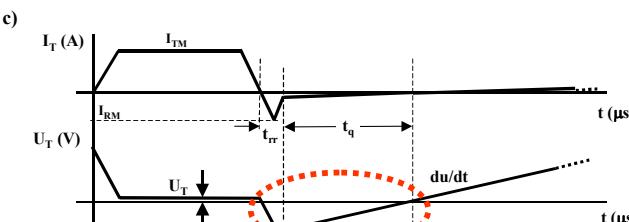
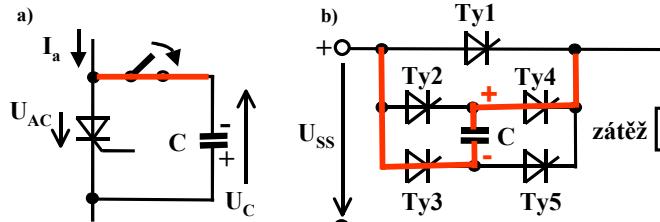


34

Vypnutí thyristoru

Vnějšími prostředky

2. nucenou komutací v obvodech stejnosměrného napětí

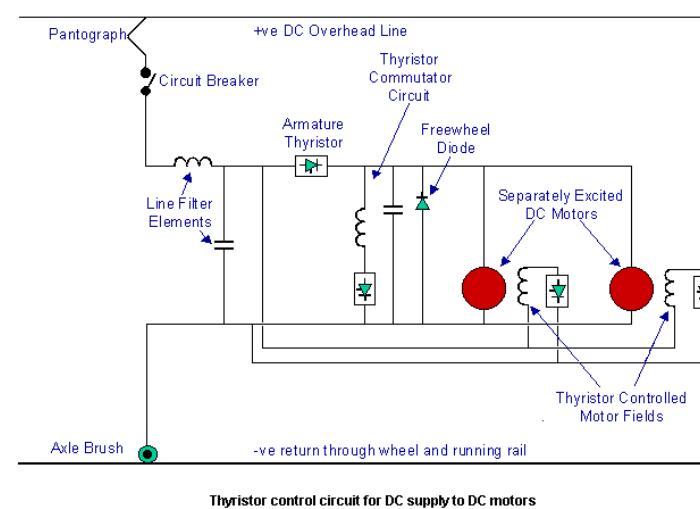


35

Vypnutí thyristoru

Vnějšími prostředky

2. nucenou komutací v obvodech stejnosměrného napětí



36

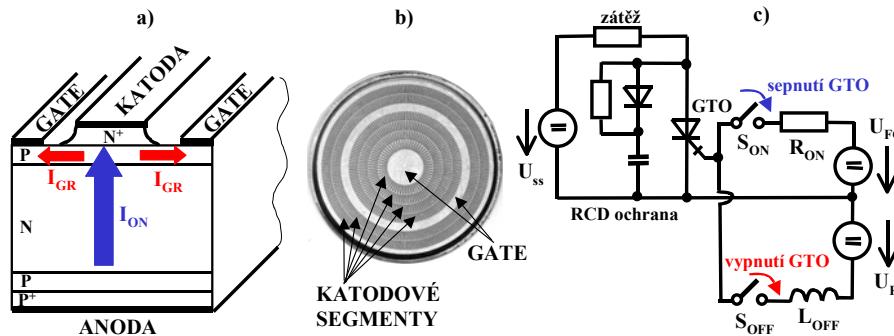
Vypnutí tyristoru

Samotným tyristorem
vypínací tyristor GTO (Gate Turn-Off)



Sepnutí kladným proudem I_G

Vypnutí záporným proudem I_G



Volba tyristoru – mezní a char. parametry

Typ tyristoru volíme s pomocí parametrů U_{RRM} , U_{BO} , I_{FAV} danými zatížením tyr.

Příklad: zvolte tyristor pro $U_a = 400V$, $P_z = 1000W$

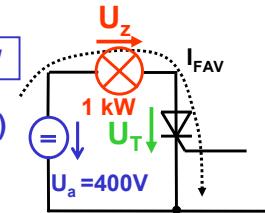
U_{RRM} není podstatné (jen propustný směr)

$U_{BO} > 400 V$

V sepnutém stavu bude:

$U_z = U_a - U_T = 400 - 1.7 \approx 400 V$

$I_{FAV} = P_z / U_a = 1000 / 400 = 2.5 A$



38

Volba tyristoru – mezní a char. parametry

Typ tyristoru volíme s pomocí parametrů U_{RRM} , U_{BO} , I_{FAV} danými zatížením tyr.

Příklad: zvolte tyristor pro $U_{aef} = 230V_{\sqrt{2}}$, $P_z = 1000W$

$U_{RRM} > 230\sqrt{2} = 325 V$

$U_{BO} > 325 V$

Tyristorem teče proud jen jednu půlvlnu sinusového průběhu (:2)
 $I_{FAV} \approx I_{Fe} = I_{ze} \approx (P_z / U_{aef}) / 2 = (1000 / 230) / 2 \approx 2.2 A$

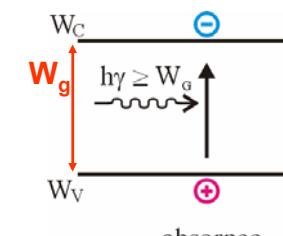
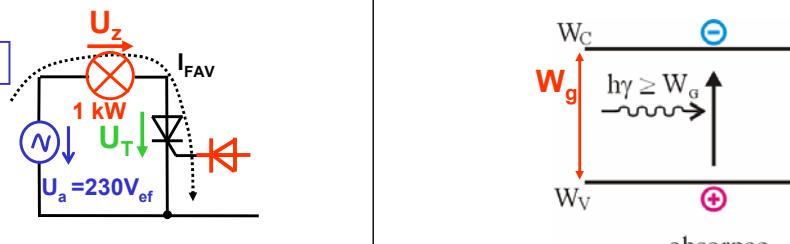
$I_{FAV} = 2.2 A$, $U_{BO} = 325 V$, $U_{RRM} = 325 V$

Přechod J3 (gate-katoda) má průrazné napětí do 5V !
 ⇒ je nutné jej chránit proti průrazu ochrannou diodou!

39

Sepnutí tyristoru impulsem optického záření

Proud I_G nahradíme zářením dopadajícím na přechod J3 (G-K)



Absorpce záření na J3 způsobí vznik fotoproudů, který působí jako I_G



záření přivádíme do tyristoru světlovodem
 ⇒ galvanické oddělení



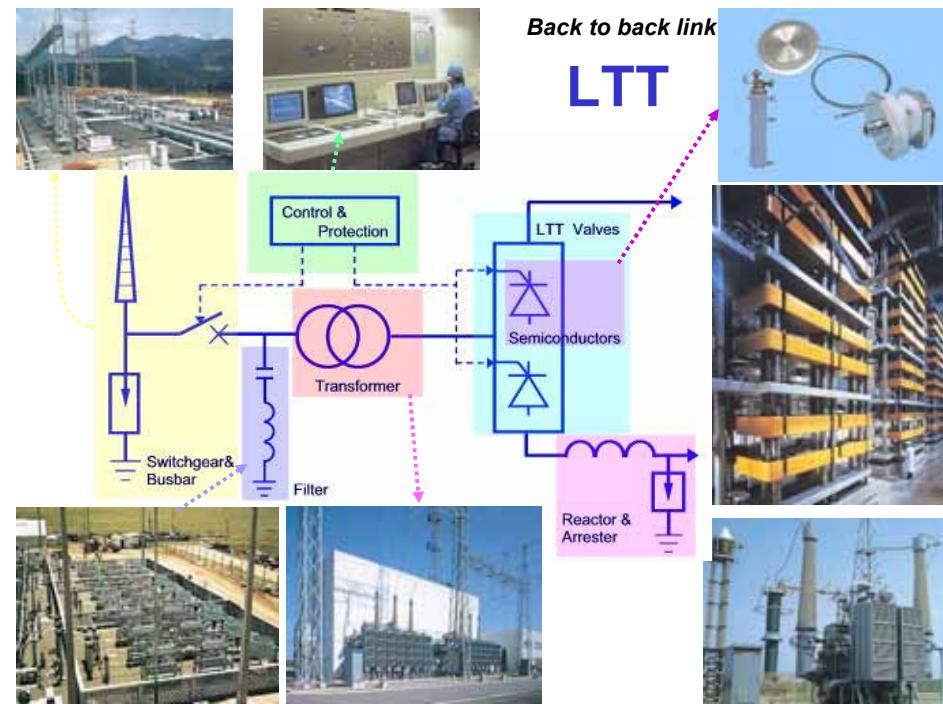
Light Triggered Thyristor – LTT
 pro napětí $U_{RRM} = 7 - 10 kV$

40

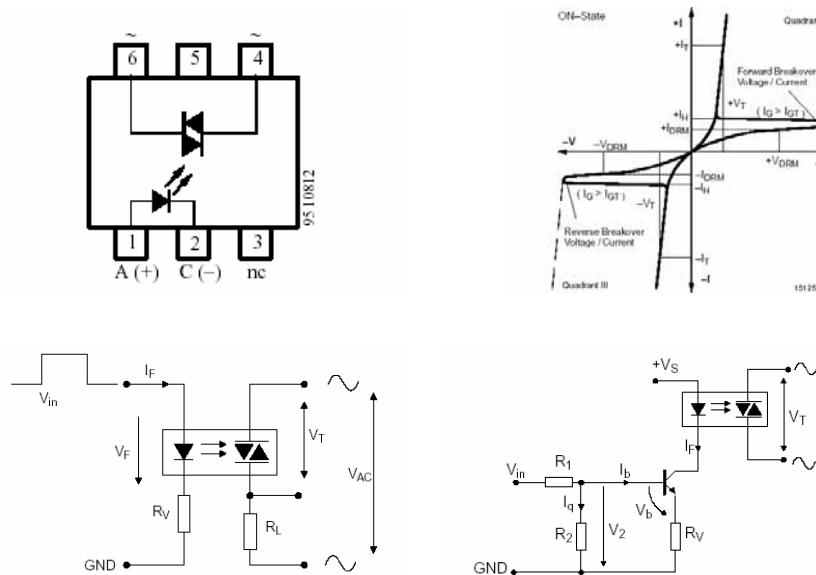
Light Triggered Thyristor – LTT



41



OPTOTRIAC (Dvojitý optotyristor)



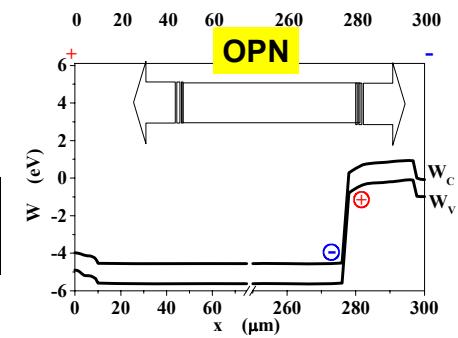
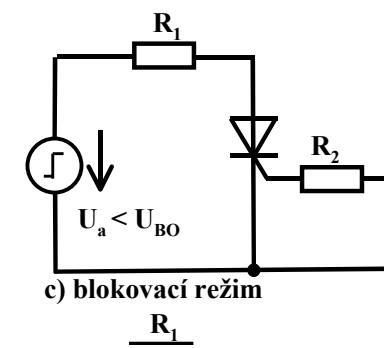
Sepnutí tyristoru překročením hodnoty dU_{ac}/dt (dI_a/dt)

Strmý nárůst blokovacího napětí \Rightarrow rychlé rozšíření OPN
 \Rightarrow vznik kapacitního proudu vyklizením volných nosičů z OPN

\Rightarrow uzavření kladné (regenerativní) zpětné vazby

\Rightarrow zaplavení tyristoru volnými nositeli náboje

SEPNUTÍ TYRISTORU při $U_{AK} \ll U_{BO}$

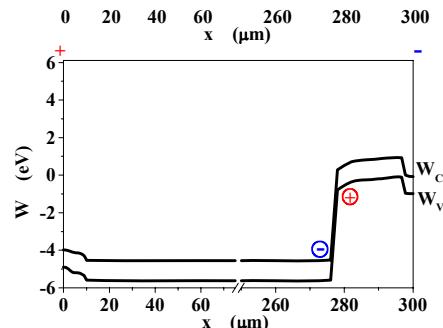
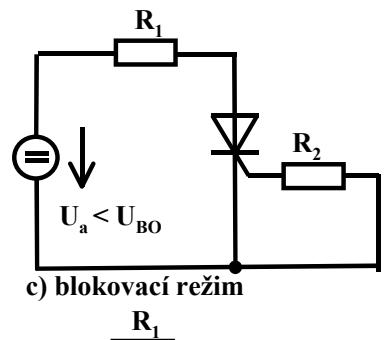


Sepnutí tyristoru překročením hodnoty dU_{ac}/dt (dI_a/dt)

je nežádoucí způsob sepnutí

Nekontrolovatelné!

U velkoplošných tyristorů může způsobit lokální proudové přetížení! (tyristor sepne jen u řídící elektrody a než se anodový proud rozšíří laterálně po celé ploše, lokální proudové přetížení roztaví křemík)



Tyristor - shrnutí

Tyristor spínáme

- proudovým impulsem (I_G) nebo
- impulsem optického záření (infračervené záření nebo světlo).

Tyristor zůstává sepnutý i po odeznění spínacího impulsu, protéká-li anodový proud větší než **přídržný proud I_L** .

Tyristor je sepnutý, dokud jím protéká anodový proud větší než **vratný proud I_H** .

Tyristor vypínáme

- poklesem anodového proudu pod I_H (\approx obvody),
 - komutací anodového napětí (= obvody),
- záporným impulsem do gate (jen GTO tyristor)

