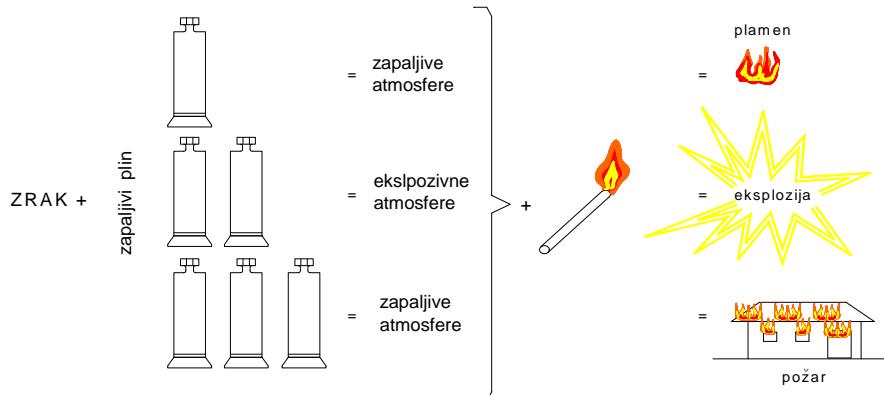


# PROTUEKSPLOZIJSKA ZAŠTITA ELEKTRIČNIH UREĐAJA

protueksplozjska izvedba omogućuje korištenje električnih uređaja u eksplozivnoj atmosferi

**zapaljivi medij + zrak (kisik) u stanovitom omjeru = ekspozivna atmosfera**



## Opasnost od požara i eksplozije

u rudnicima zapaljivi plin (pretežno metan) i ugljena prašina  
eksplozija metana → užvitlavljivanje ugljene prašine → eksplozija ugljene prašine  
u naftnom rudarstvu zapaljivi plinovi, i pare zapaljivih tekućina

područja PEX zaštite

- I. podzemni rudnici
- II. sva ostala mesta (industrija)

zemni plin (metan),  
ugljena prašina,  
u rudnicima - mehanička oštećenja,  
vlaga,  
direktni kontakt s uređajima

plinovi - svi osim inertnih  
prašine - metalne, ugljene, brašna, puder, plastičnih materijala, .....

na ostalim mjestima -  
mehanička oštećenja  
vlaga  
kontakt s uređajima

kostrukcijski propisi i standardi  
za opremu postoje, na državnoj i međunarodnoj razini

- instalacijski propisi
- propisi za održavanje

## Zapaljive i eksplozivne atmosfere

**zapaljive - gorivi medij + zrak (kisik)   eksplozivne - (gorivi medij + zrak) u stanovitom omjeru**

PROCESI GORENJA		
Proces gorenja	Brzina širenja plamena (m/s)	Tlak (bara)
Buktanje	do 2	—
Eksplozija	0,5—30	4—10
Detonacija	1 000—4 000	10—60

**BUKTANJE** - trenutno izgaranje na rubnim granicama eksplozivnosti  
**EKSPLOZIJA** - trenutno izgaranje unutar granica eksplozivnosti lančanom reakcijom gorenja  
**DETONACIJA** - trenutno izgaranje uz veliko povećanje tlaka i koncentracije medija

### Eksplozivne atmosfere

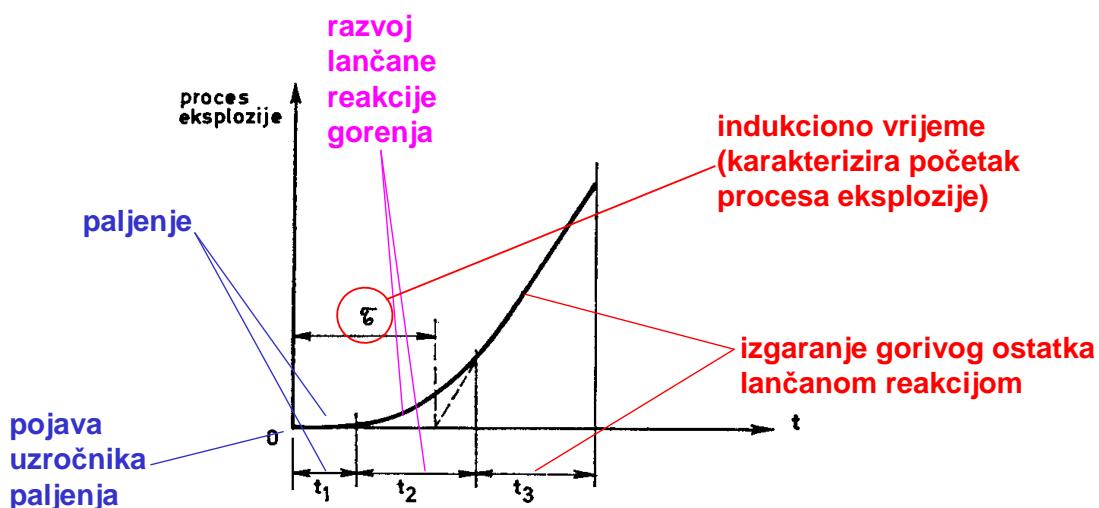
agregatna stanja zapaljivog medija - plin, para, prašina



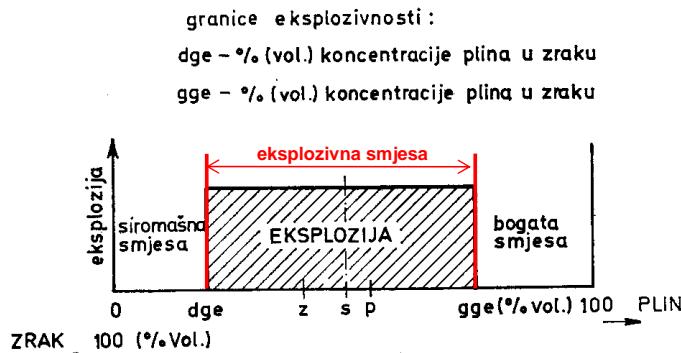
### EKSPLOZIJA POD ATMOSFERSKIM UVJETIMA

temperatura : - 25 do + 40 °C

tlak: oko 1013 hPa



vremenski tok procesa eksplozije eksplozivne atmosfere



$z$  - koncentracija minimalne energije paljenja  
 $p$  - koncentracija maksimalnog tlaka eksplozije  
 $s$  - stehiometrijska smjesa (izgaranje bez osatka: zap. medija i kisika)

#### Volumenske koncentracije eksplozivnosti

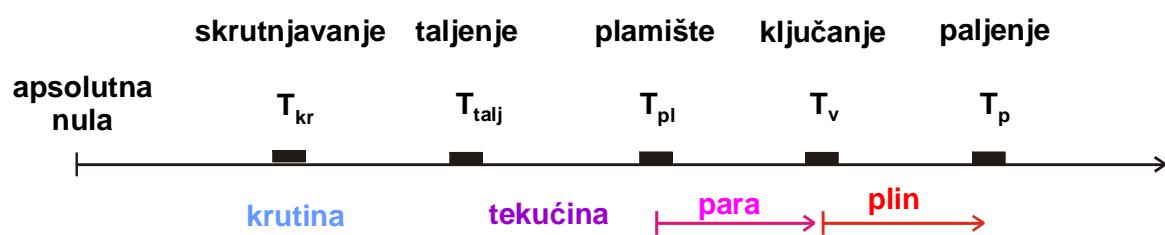
uzročnik inicijalnog paljenja

temperaturu  $\uparrow$  od min. temperature paljenja smjese  
(prijevo potreban uvjet)

energiju  $>$  od min. energije paljenja smjese

za paljenje eksplozije **uzročnik** mora imati toplinsku **energiju** dostatnu za održavanje potrebnog **toplinskog intenziteta** duže od **indukcionog vremena**

temperature i agregatna stanja zapaljive materije



#### Eksplozivne atmosfere zraka i plina

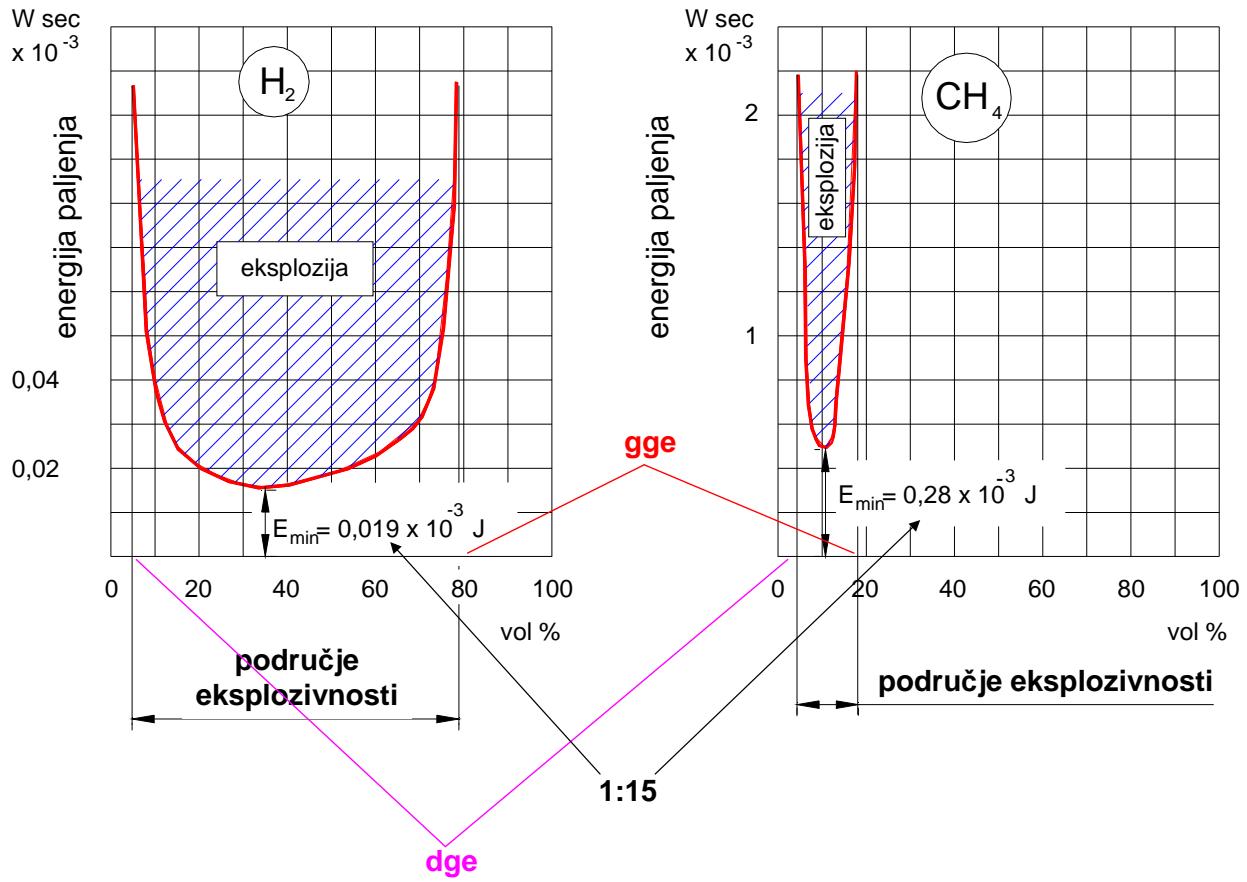
do eksplozije dolazi samo ako je  $T_u \uparrow$  od  $T_p$        $E_u > E_{p\min}$

$T_u$  - temperatura uzročnika paljenja

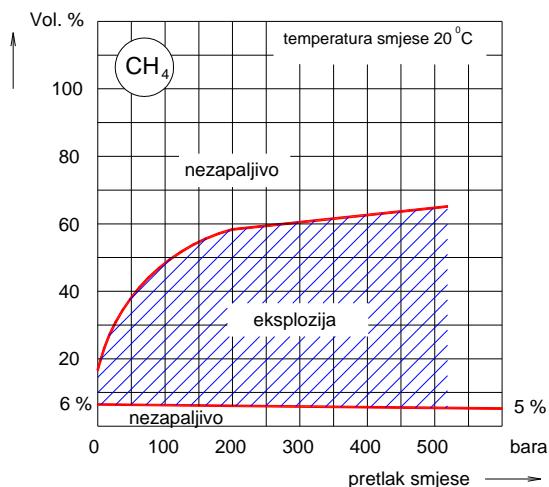
$T_p$  - temperatura paljenja atmosfere

$E_u$  - energija uzročnika paljenja

$E_p$  - minimalna energija paljenja atmosfere

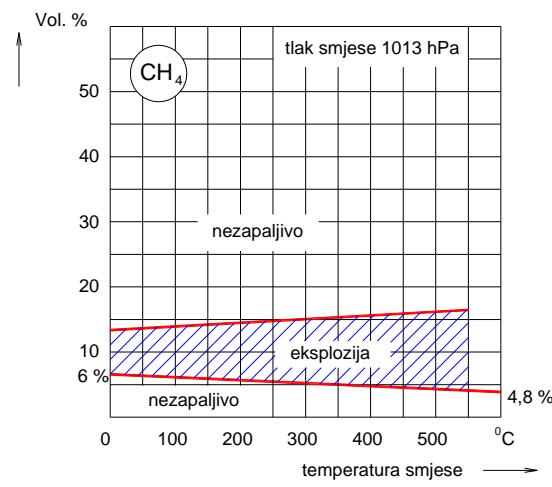


**tlak**  
povećava razmak imđu dge i gge  
(izrazito povisju gge)



Ovisnost granica eksplozivnosti zemnjog plina o tlaku smjese

**temperatura**  
povaćava razmak između dge i gge  
(izrazitije povisuju gge)



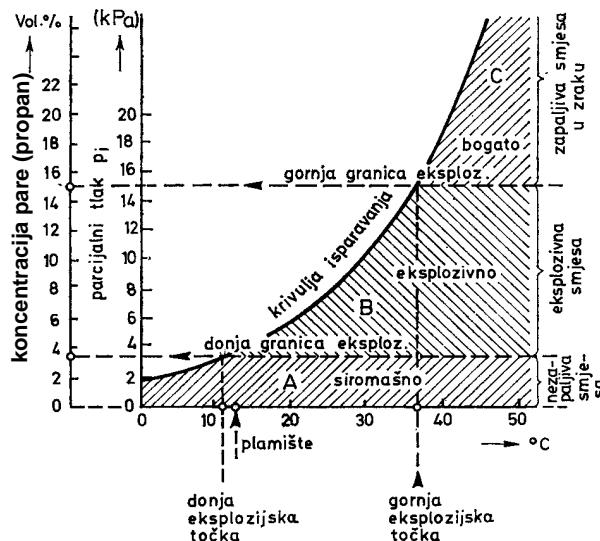
Ovisnost granica eksplozivnosti zemnjog plina o temperaturi smjese

## Eksplozivne atmosfere para zapaljivih tekućina

tekućine - mediji u tekućem stanju unutar  $0,85 \text{ bar do } 1,1 \text{ bar}$   
 $-20^\circ\text{C} \text{ do } +40^\circ\text{C}$

za  $T \downarrow$  od  $T_{pl}$  nema isparavanja nema ekspozivne atmosfere

za  $T \uparrow$  ili  $= T_{pl}$  isparavanje (ovisno o parcijalnom tlaku)  $\Rightarrow$  eksplozivna atmosfera



Granice i točke eksplozivnosti para zapaljivih tekućina

pri normalnim atmosferskim prilikama isparavaju  $\Rightarrow$  mogu stvoriti ekspl. atmos. (EA)

### KLASIFIKACIJA ZAPALJIVIH TEKUĆINA

Hrvatski propisi $^\circ\text{C}$		VDE (njemački) $^\circ\text{C}$		UTE (francuski) $^\circ\text{C}$		BS (britanski) $^\circ\text{C}$		NFPA (USA) $^\circ\text{C}$	
I	< 38 *)	I	< 21	A	$\leq 15$ (**)	< 32	I	< 38 (***)	
II	38 - 55	II	21—55	B	< 55	32—66	II	< 60	
III	> 55	III	> 55	C	$\geq 55$				
				D	$\leq 100$	> 66	III	< 93	

(\*) Dijeli se u tri podgrupe: I.1.  $< 23$  s vrelištem  $< 38$ , I.2. vrelište  $> 38$  I.3. plamtište  $> 23$

(\*\*) Grupa nije određena plamtištem, već tlakom isparavanja većim od 1 bara.

(\*\*\*) Class I se dijeli na IA i IB  $< 23^\circ\text{C}$  i IC  $\geq 23^\circ\text{C}$

pri normalnim atmosferskim prilikama ne isparavaju  $\Rightarrow$  izuzetno stvaraju EA

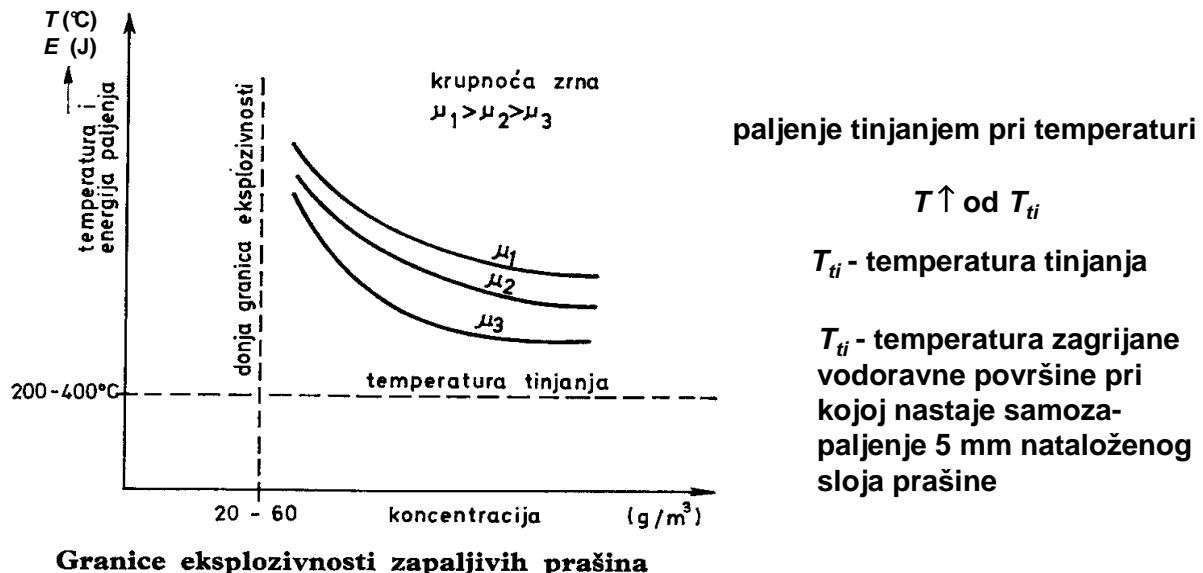
samo zagrijana tekućina na temperaturu iznad  $T_{pl}$  isparavaju  $\Rightarrow$  stvaraju EA

## Eksplozivne atmosfere uzvitlane prašine i zraka

uzvitlone zapaljive prašine - kao pare zapaljivih tekućina

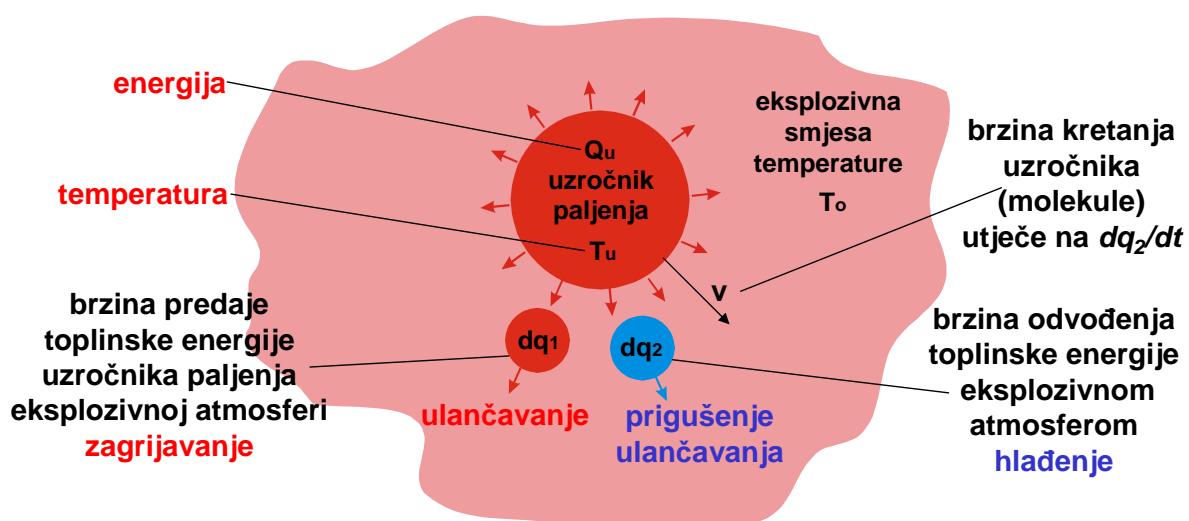
nataložena prašina (latentna opasnost) - tinjanje (temperatura tinjanja) uzvitlavanje prašine ....

tri grupe prašina: metalne, organskog porijekla i ugljene



## Fizikalna svojstva eksplozije

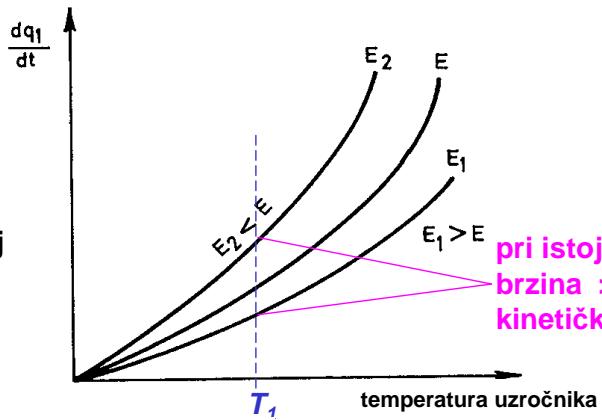
### Uvjeti nastanka eksplozije



ako je  $\frac{dq_1}{dt} > \frac{dq_2}{dt} \Rightarrow$  moguć lančani proces  $\Rightarrow$  eksplozija

ako je  $\frac{dq_1}{dt} < \frac{dq_2}{dt} \Rightarrow$  nema lančanog procesa  $\Rightarrow$  nema eksplozije

brzina predaje topline ovisi o potrebnoj aktivirajućoj kinetičkoj energiji  $E$



pri istoj temperaturi  
brzina > za < aktivirajuću  
kinetičku energiju

brzina odvođenja topline smjesom

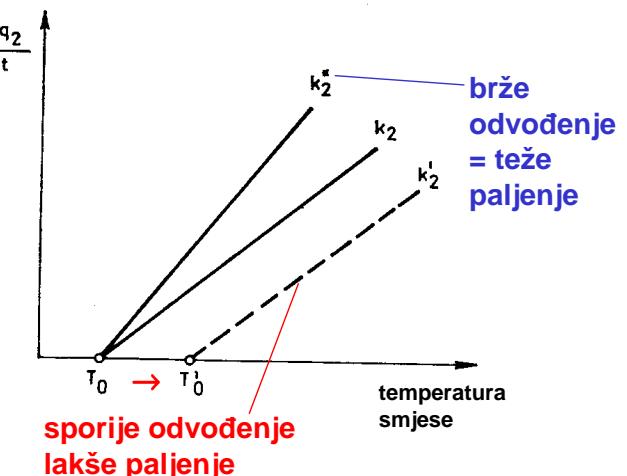
$$\frac{dq_2}{dt} = k_2 \cdot (T - T_o)$$

određuje intenzitet odvođenja

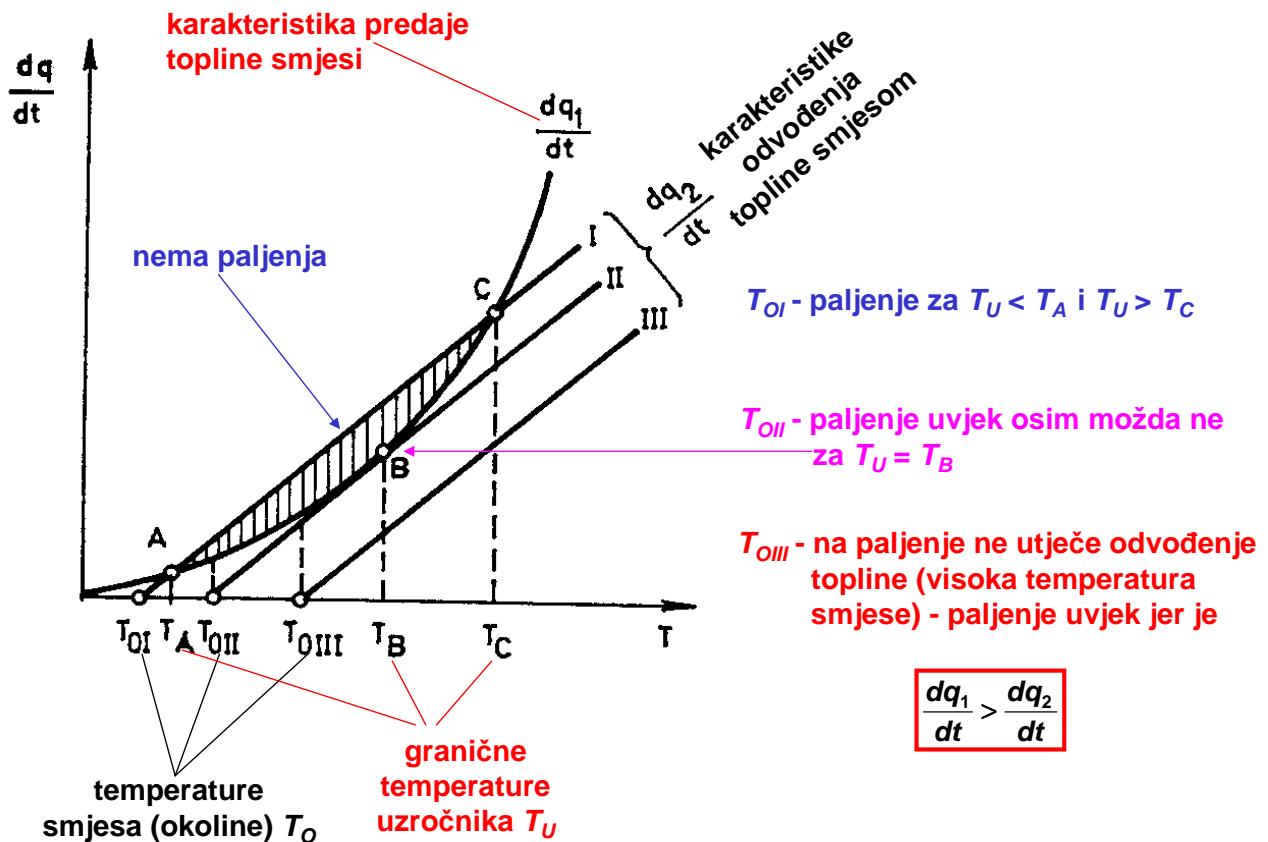
$k_2$  - konstanta (karakterizira odvođenje topline smjesom)

$T$  - temperatura uzročnika

$T_o$  - temperatura eksplozivne smjese



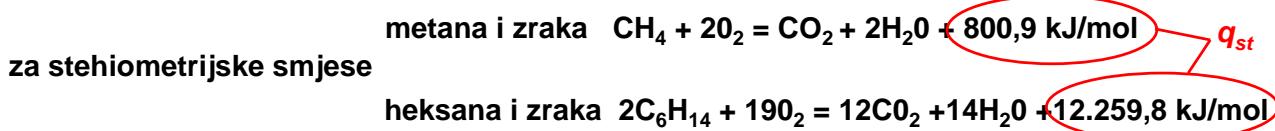
mogućnost pojave inicialnog paljenja



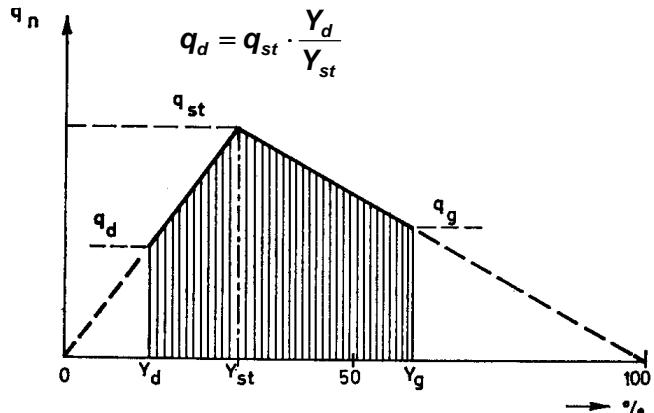
$$\frac{dq_1}{dt} > \frac{dq_2}{dt}$$

## Toplina oslobođena eksplozijom

plin + O<sub>2</sub> (**EKSPLOZIJA**) = spoj s kisikom + ostatak + toplina



za donju granicu eksplozivnosti

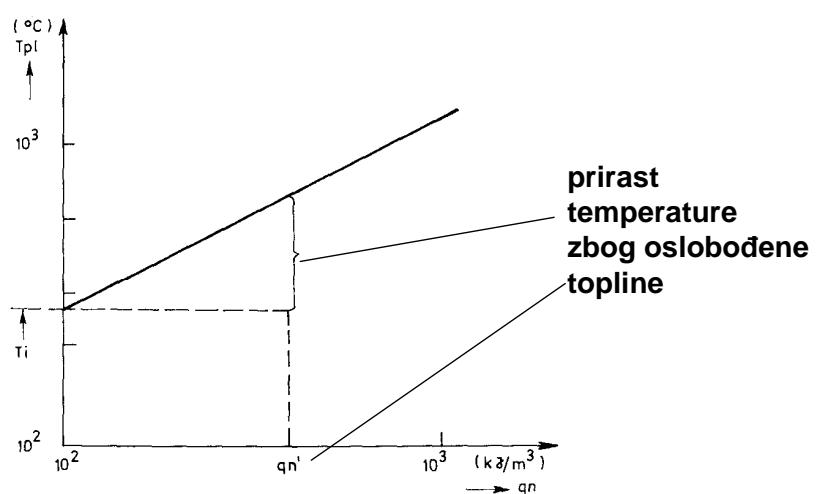


za gornju granicu eksplozivnosti

$q_{st}$  - oslobođena toplina stehiometrijskom smjesom  
 $Y_d$  - % (vol) donje granice eksplozivnosti  
 $Y_s$  - % (vol) stehiometrijske smjese

Oslobodena toplina eksplozijom u odnosu na volumensku koncentraciju eksplozivne smjese

## Temperatura eksplozije



Odnos temperature eksplozije u odnosu na oslobođenu toplinu eksplozijom

temperature 1500 do 2500 °C

## Tlak eksplozije

### za stehiometrijske smjese

za eksploziju u zatvorenom prostoru vrijedi

$$p_s \cdot V = R \cdot T_s \text{ za smjesu prije eksplozije}$$

$$p_e \cdot V = R \cdot T_e \text{ za eksplodiranu smjesu}$$

$\Rightarrow$

$$\frac{p_e}{p_s} = \frac{T_e}{T_s}$$

uz promijenu volumena (dilacija)

$$\mu = \frac{V_s}{V_e}$$

imamo

$$p_e = \mu \cdot p_s \cdot \frac{T_e}{T_s}$$

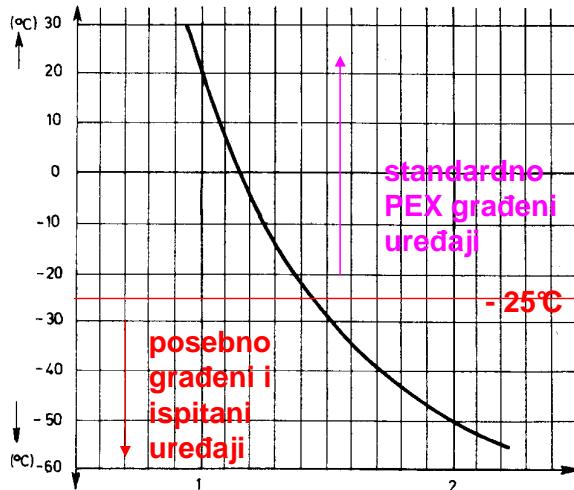
### nadtlak eksplozije

$$p_{ne} \approx 22.4 \cdot 273 \cdot \frac{q_n'(273) \cdot \mu}{[c_v]_s^e \cdot T_s^2} = \frac{k}{T_s^2}$$

$q_n'$  - toplina utrošena na povišenje temperature od  $T_s$  do  $T_e$

$[c_v]_s^e$  - srednja specifična toplina uz stalan  $V$  za raspon temperatura od  $T_s$  do  $T_e$

$$p_{ne} \approx f\left(\frac{1}{T_s^2}\right)$$



Ovisnost tlaka eksplozije o temperaturi eksplozivne smjese

### za nestehiometrijske smjese

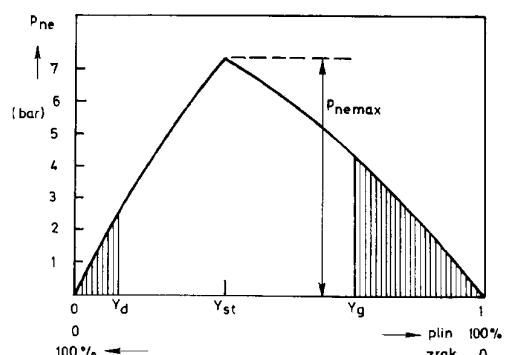
za  $Y_x < Y_s$

$$p_{ne} \approx 0.0765 \cdot \frac{q_{st}' \cdot Y_x}{[c_v]_s^e \cdot Y_{st}} (k_i + Y_x \cdot k_{ii})$$

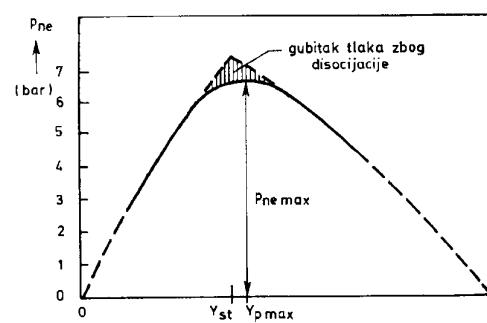
k-ovi ovisni o koncentraciji obzirno na stehiometrijsku smjesu

$$p_{ne} \approx 0.0765 \cdot \frac{q_{st}'}{[c_v]_s^e} \cdot \frac{1 - Y_x}{1 - Y_{st}} (k_i + Y_x \cdot k_{ii})$$

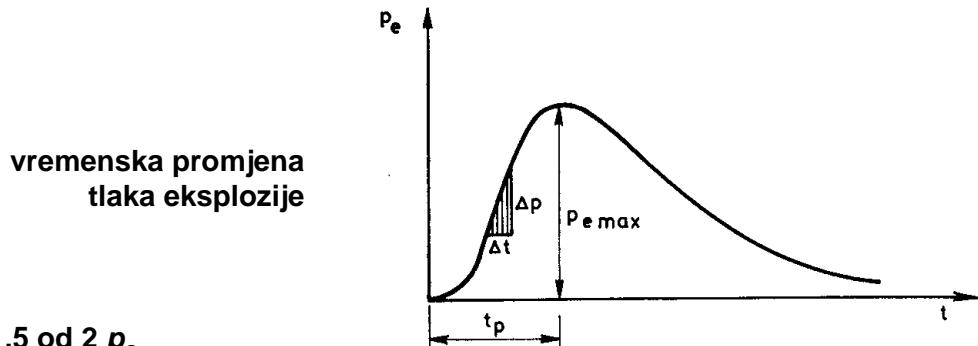
za  $Y_x > Y_s$



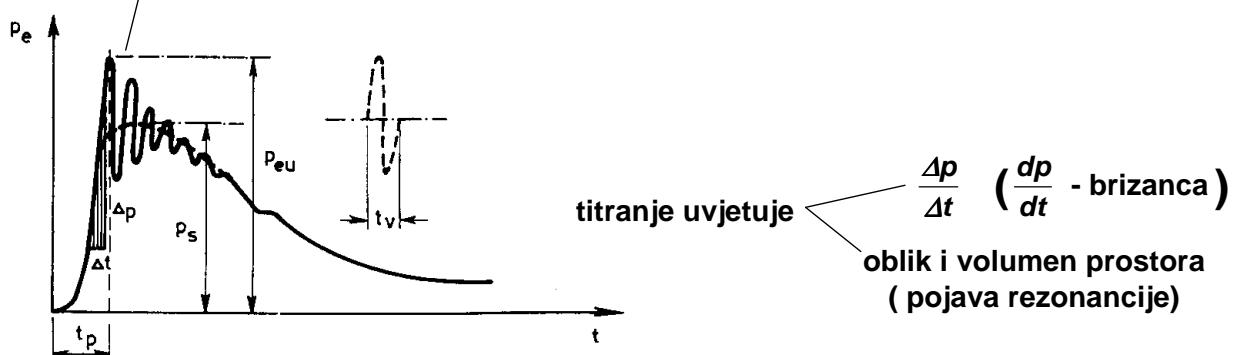
Računska krivulja tlaka eksplozije u odnosu na volumensku koncentraciju



Krivulja tlaka eksplozije u odnosu na volumensku koncentraciju smjese



Vremenski tok tlaka eksplozije bez titranja



Vremenski tok tlaka eksplozije s titranjem

### Povećani tlak eksplozije (pretkompenzacija)

tlak povećava gustoću smjese

$$g = \frac{p_s}{1.1013} \cdot \frac{273 + \vartheta_1}{273 + \vartheta_0} \rightarrow p_e = g \cdot p'_e$$

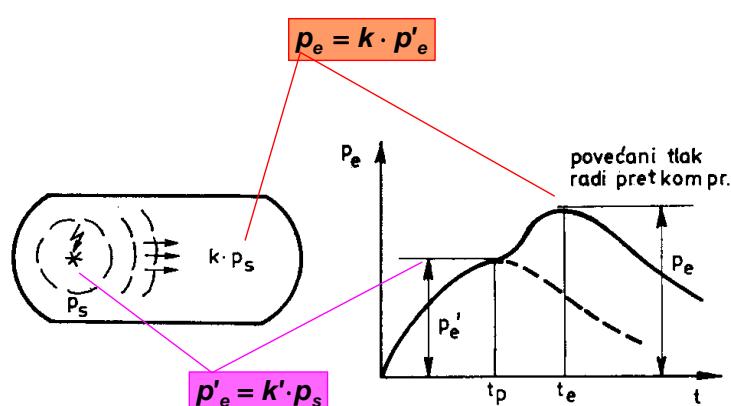
$p_s$  - početni tlak smjese (mbar)

$\vartheta_1$  - referentna temperatura (20 °C)

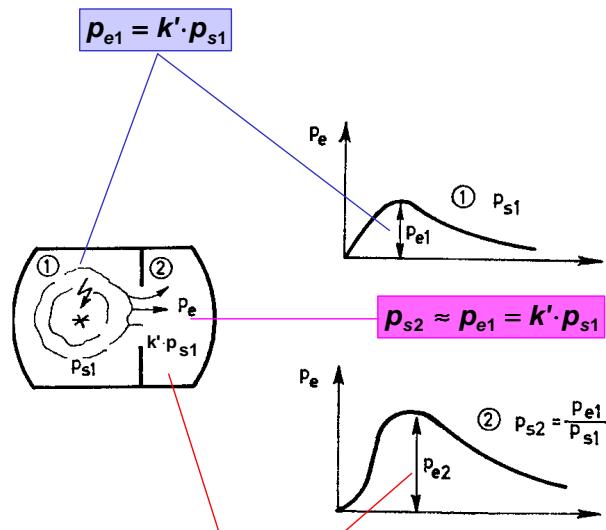
$\vartheta_2$  - temperatura smjese °C

$p'_e$  - tlak eksplozije bez povećanja gustoće

$p_e$  - tlak eksplozije uz povećanu gustoću



Povećanje tlaka eksplozije pretkompenzijom u cjevastom prostoru



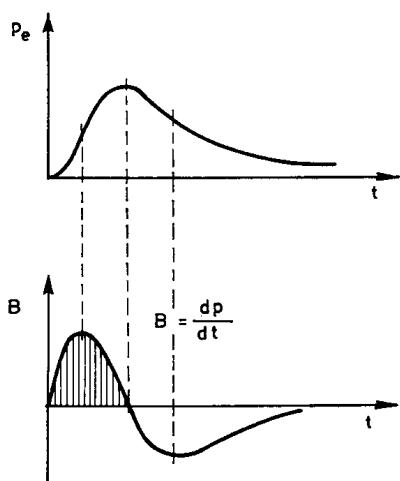
Povećanje tlaka eksplozije pretkompresijom u podijeljenom prostoru

$$p_{e2} = k'' \cdot p_{s2} = k'' \cdot k' \cdot p_{s1}$$

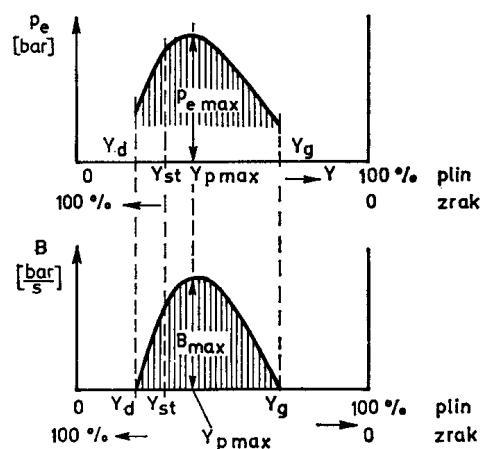
### Brzina porasta tlaka (brizanca)

$$B = \frac{10^4}{k-1} \cdot V \cdot \frac{dp}{dt} (\text{Nm/s}) \quad \text{ili} \quad B = \frac{100}{k-1} \cdot V \cdot \frac{dp}{dt} (\text{kW}) \quad \text{uz} \quad k = \frac{[c_p]_s}{[c_v]_s}$$

$k$  - omjer srednje specifične topline kod  $p$  i  $V$  konst. u rasponu temperature  $T_s$  i  $T_e$



Vremenski tok tlaka i brizance eksplozije



Tlak i brizanca eksplozije u ovisnosti o volumenskoj koncentraciji smjese