

## Teoretické základy spalování

- **Spalování** je fyzikálně chemický pochod, při kterém probíhá organizovaná příprava hořlavé směsi paliva s okysličovadlem a jejich slučování (hoření) za intenzivního uvolňování tepla, což způsobuje prudké stoupnutí teploty směsi a vzniklých spalin. Snižuje se přitom energetický potenciál soustavy, tj. entropie soustavy roste.
- **Hoření** má charakter řetězového děje, při němž část spalného tepla poslouží jako iniciátor zapálení nové směsi vstupující do reakce. Může trvat
  - až do vyčerpání zásoby hořlavé směsi
  - až do vyčerpání jedné její složky
  - do okamžiku, kdy intenzivním odvodem tepla teplota směsi klesne pod zápalnou teplotu

1

1

## Teoretické základy spalování

- hoření je možné pouze mezi elementárními složkami hořlaviny (C, H, S) v atomárním stavu a okysličovadla (nejčastěji O<sub>2</sub> ze vzduchu)
- atomy hořlaviny se snaží doplnit své neúplné vnější elektronové sféry na plný počet elektronů, aby vytvořily energeticky výhodnější rozmístění
- některé elektrony se stávají v nově vzniklé molekule společnými pro oba prvky, které se zúčastní spalování

Příklad :

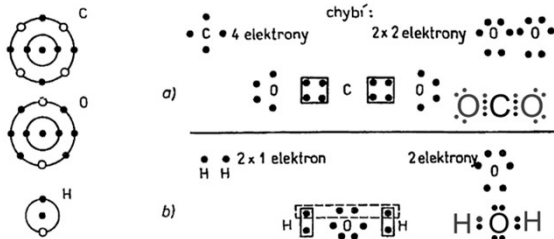
- atom uhlíku C má 6 elektronů rozdělených tak, že 2 jsou na 1. sféře a 4 na 2. sféře, takže 2. sféra je neúplná s deficitem 4 elektronů
- molekula kyslíku O<sub>2</sub> má v atomu 8 elektronů, a to 2 na 1. a 6 na 2. sféře, tj. má deficit 2 elektrony na 2. sféře
- reakcí se vytvoří molekula CO<sub>2</sub>, u níž je celkový počet 4 + 2 x 6 = 16 vnějších elektronů umístěno podle schématu a) na obrázku, takže všechny atomy O i C v molekule CO<sub>2</sub> mají plný počet elektronů na 2. sféře, tj. 8;
- z celkových 16 elektronů na vnějších sférách je 8 společných

2

2

## Teoretické základy spalování

- vodík H má na jediné sféře 1 elektron, přičemž úplná sféra musí obsahovat 2 elektrony
- v molekule vody H<sub>2</sub>O jsou podle schématu b) ve vnějších sférách 2 atomů vodíku H a 1 atomu kyslíku O společné 4 elektrony

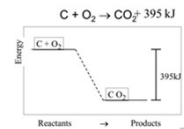


3

3

## Teoretické základy spalování

- snižování energetické hladiny elektronů při spalování hořlaviny znamená úsporu energie, která se projeví uvolněním tepla
- množství uvolněného tepla je měřítkem intenzity hoření
- označí-li se slučovací tepla paliva  $Q_{pv}$ , okysličovadla  $Q_o$  a spalin  $Q_{sp}$ , jejich molekulové hmotnosti  $m_{pv}$ ,  $m_o$ ,  $m_{sp}$  (kg/mol) a počty molekul v reakci  $n_{pv}$ ,  $n_o$ ,  $n_{sp}$ , pak podle zákona o zachování energie



$$n_{pv} \cdot m_{pv} \cdot Q_{pv} + n_o \cdot m_o \cdot Q_o = n_{sp} \cdot m_{sp} \cdot Q_{sp} + Q_s \quad [kJ/mol]$$

je uvolněné teplo  $Q_s$  (kJ/kg) z 1 kg paliva = v podstatě spalné teplo

4

4

## Statika hoření

Základními údaji pro navrhování spalovacího zařízení i výhřevných ploch kotle jsou:

- spotřeba spalovacího vzduchu,
- množství vzniklých spalin.

Určují se

- ze stechiometrických spalovacích rovnic hořlavých složek paliva
- přibližně z empirických závislostí pomocí výhřevnosti

5

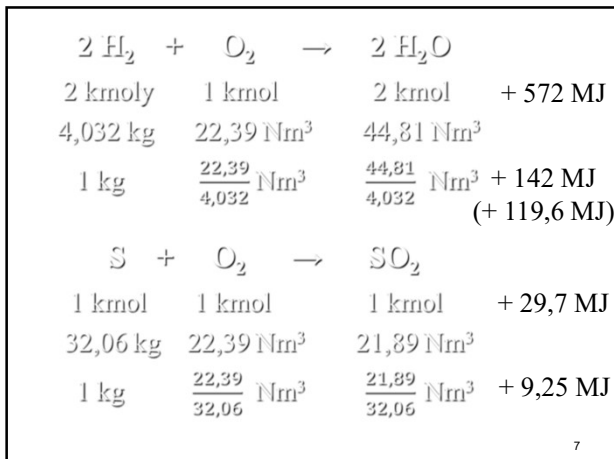
5

## Model dokonalého spalování pevných a kapalných paliv

- |          |   |                                       |   |                                       |           |
|----------|---|---------------------------------------|---|---------------------------------------|-----------|
| C        | + | O <sub>2</sub>                        | → | CO <sub>2</sub>                       | + 406 MJ  |
| 1 kmol   |   | 1 kmol                                |   | 1 kmol                                |           |
| 12,01 kg |   | 22,39 Nm <sup>3</sup>                 |   | 22,27 Nm <sup>3</sup>                 |           |
| 1 kg     |   | $\frac{22,39}{12,01}$ Nm <sup>3</sup> |   | $\frac{22,27}{12,01}$ Nm <sup>3</sup> | + 33,8 MJ |

6

6



7

## Stechiometrické výpočty

= objemové výpočty

- potřebného množství spalovacího vzduchu
- vzniklých spalin
- složení spalin

Dva základní modely spalování

- dokonalé spalování
- nedokonalé spalování

8

### Potřeba spalovacího vzduchu pro tuhá/kapalná paliva

Min. objem kyslíku potřebný pro dokonalé spálení 1 kg paliva

$$O_{O_2, \min} = 22,39 \cdot \left( \frac{C^r}{12,01} + \frac{H^r}{4,032} + \frac{S_{prch}^r}{32,06} - \frac{O^r}{32} \right) \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

Min. objem suchého vzduchu potřebný pro dok. spálení 1 kg paliva

$$O_{VS \min} = \frac{O_{O_2, \min}}{0,21} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

Min. objem vlhkého vzduchu potřebný pro dok. spálení 1 kg paliva

$$O_{VV \min} = \chi_v \cdot O_{VS \min} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}] \quad \chi_v = 1,016$$

a objem vodní páry v tomto objemu

$$O_{H_2O}^V = O_{VV \min} - O_{VS \min} = (\chi_v - 1) \cdot O_{VS \min} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

9

Součinitel  $\chi_v$  [-] respektující zvětšení objemu vzduchu v důsledku vlhkosti

$$\chi_v = 1 + \frac{\varphi}{100} \cdot \frac{p''}{p_c - \frac{\varphi}{100} \cdot p''} \quad [-]$$

kde  $\varphi$  [%] je relativní vlhkost vzduchu,  
 $p''$  [MPa] je parciální tlak vodní páry na mezi sytosti pro danou teplotu vzduchu  $t_v$ ,  
 $p_c$  [MPa] je celkový tlak – obvykle 0,1 MPa

$t_v$ [°C]	0	10	20	30	40	50
$p''$ [MPa]	0,000 610 8	0,001 227 7	0,002 336 8	0,004 241 6	0,007 374 2	0,012 331 6

obvyklá hodnota pro  $p_c = 0,101325$  MPa,  $t_v = 20$  °C,  $\varphi = 70$  %

$$\chi_v = 1,016$$

10

### Produkce spalin při dokonalém spalování tuhých/kap. paliv

Minimální objem suchých spalin při dokonalém spálení 1 kg paliva

$$O_{SS \min} = O_{CO_2} + O_{SO_2} + O_{N_2} + O_{Ar} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

objem oxidu uhličitého

$$O_{CO_2} = \frac{22,26}{12,01} \cdot C^r + 0,0003 \cdot O_{VS \min} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

objem oxidu siřičitého

$$O_{SO_2} = \frac{21,89}{32,06} \cdot S^r \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

objem dusíku

$$O_{N_2} = \frac{22,4}{28,016} \cdot N^r + 0,7805 \cdot O_{VS \min} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

objem argonu

$$O_{Ar} = 0,0092 \cdot O_{VS \min} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

11

Objem vodní páry ve spalinách

$$O_{H_2O}^S = \frac{44,8}{4,032} \cdot H^r + \frac{22,4}{18,016} \cdot W^r + O_{H_2O}^V \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

Minimální objem vlhkých spalin při dokonalém spálení 1 kg paliva

$$O_{SV \min} = O_{SS \min} + O_{H_2O}^S \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

Součinitel přebytku vzduchu

definice

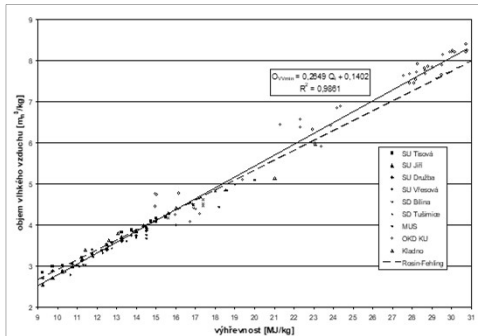
$$\alpha = \frac{O_{VV}}{O_{VV \min}} = \frac{O_{VS}}{O_{VS \min}} \quad [-]$$

Objem vlhkých spalin při dokonalém spálení 1 kg paliva

$$O_{SV} = O_{SV \min} + (\alpha - 1) \cdot O_{VV \min} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

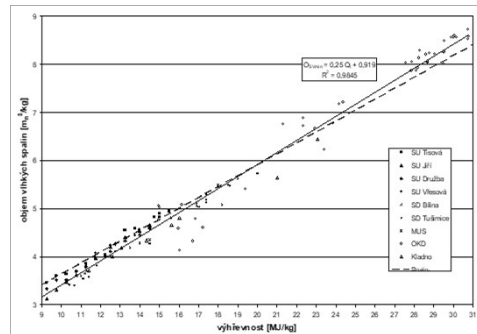
12

Přibližné určení spotřeby vzduchu



13

Přibližné určení množství spalin



14

$$O_{X\min} = a \cdot Q_i + b \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

$$O_{SS} = (0,2607 \cdot \alpha - 0,0074) \cdot Q_i + 0,138 \cdot \alpha + 0,0094 \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

$$O_{SV} = (0,2649 \cdot \alpha - 0,0149) \cdot Q_i + 0,1402 \cdot \alpha + 0,7788 \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

	$a$ [Nm <sup>3</sup> /MJ]	$b$ [Nm <sup>3</sup> /kg]	spolehlivost $R^2$ [-]	průměrná chyba [%]
objem suchého vzduchu $O_{VS\min}$	0,2607	0,1380	0,9861	3,42
objem vlhkého vzduchu $O_{V\min}$	0,2649	0,1402	0,9861	3,42
objem suchých spalin $O_{SS\min}$	0,2533	0,1474	0,9873	3,26
objem vlhkých spalin $O_{SV\min}$	0,2500	0,9190	0,9845	3,18

$$\text{ppm}_{\text{SO}_2} = \frac{6828 \cdot x_k \cdot S^r}{0,3576 \cdot Q_i + 0,2026} \quad \text{resp.} \quad \text{mg}_{\text{SO}_2} = \frac{19981 \cdot x_k \cdot S^r}{0,3576 \cdot Q_i + 0,2026}$$

15

Stechiometrické výpočty pro plynná paliva

- složení plyných paliv se udává výčtem objemových podílů jednotlivých plyných složek
- jednotkovým množstvím plyných paliv je 1 Nm<sup>3</sup>
- základní hořlavou složkou zemního plynu je metan CH<sub>4</sub> a další uhlovodíky – obecně definované jako C<sub>m</sub>H<sub>n</sub>

16

Potřeba spalovacího vzduchu pro plynná paliva

Min. objem kyslíku potřebný pro dok. spálení 1 Nm<sup>3</sup> paliva

$$O_{O_2\min} = 0,5 \cdot o_{H_2} + 0,5 \cdot o_{CO} + \sum \left( m + \frac{n}{4} \right) \cdot o_{C_mH_n} - o_{O_2} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3]$$

Min. objem suchého vzduchu potřebný pro dok. spálení 1 Nm<sup>3</sup> paliva

$$O_{VS\min} = \frac{O_{O_2\min}}{0,21} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3]$$

Min. objem vlhkého vzduchu potřebný pro dok. spálení 1 Nm<sup>3</sup> paliva

$$O_{V\min} = \chi_v \cdot O_{VS\min} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3] \quad \chi_v = 1,016$$

a objem vodní páry v tomto objemu

$$O_{H_2O}^V = O_{V\min} - O_{VS\min} = (\chi_v - 1) \cdot O_{VS\min} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3]$$

17

Produkce spalin při dokonalém spalování plyných paliv

Minimální objem suchých spalin při dokonalém spálení 1 Nm<sup>3</sup> paliva

$$O_{SS\min} = O_{CO_2} + O_{N_2} + O_{Ar} + O_{SO_2} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3]$$

objem oxidu uhličitého

$$O_{CO_2} = o_{CO_2} + 0,994 \cdot (o_{CO} + \sum m \cdot o_{C_mH_n}) + 0,0003 \cdot O_{VS\min} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3]$$

objem oxidu siřičitého

$$O_{SO_2} = o_{SO_2} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3]$$

objem dusíku

$$O_{N_2} = o_{N_2} + 0,7805 \cdot O_{VS\min} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3]$$

objem argonu

$$O_{Ar} = o_{Ar} + 0,0092 \cdot O_{VS\min} \quad [\text{Nm}^3/\text{Nm}^3]$$

18

Objem vodní páry ve spalínách

$$O_{H_2O}^S = o_{H_2O} + o_{H_2} + \sum \frac{n}{2} \cdot o_{C_m H_n} + O_{H_2O}^V \quad [Nm^3/Nm^3]$$

Minimální objem vlhkých spalín při dokonalém spálení 1 Nm<sup>3</sup> paliva

$$O_{SV\ min} = O_{SS\ min} + O_{H_2O}^S \quad [Nm^3/Nm^3]$$

Součinitel přebytku vzduchu

definice: 
$$\alpha = \frac{O_{VV}}{O_{VV\ min}} = \frac{O_{VS}}{O_{VS\ min}} \quad [-]$$

Objem vlhkých spalín při dokonalém spálení 1 Nm<sup>3</sup> paliva

$$O_{SV} = O_{SV\ min} + (\alpha - 1) \cdot O_{VV\ min} \quad [Nm^3/Nm^3]$$

19

## Tepelný obsah vzduchu a spalín

- je důležitý pro řešení energetických bilancí
- tepelný příkon v palivu

$$Q_{pv} = M_{pv} \cdot Q_i \quad \text{resp.} \quad = V_{pl} \cdot Q_i \quad [kW]$$

- tepelný příkon ve spalovacím vzduchu

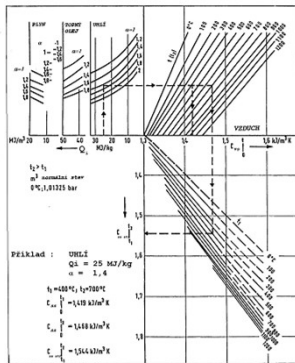
$$Q_v = M_{pv} \cdot O_{VV} \cdot c_V \cdot t_V \quad \text{resp.} \quad = V_{pl} \cdot O_{VV} \cdot c_V \cdot t_V \quad [kW]$$

- tepelný výkon ve spalínách

$$Q_s = M_{pv} \cdot O_{SV} \cdot c_S \cdot t_S \quad \text{resp.} \quad = V_{pl} \cdot O_{SV} \cdot c_S \cdot t_S \quad [kW]$$

20

## Měrná tepelná kapacita vzduchu a spalín



21

## Entalpie vzduchu a spalín

$$I_S^{\alpha} = I_{S\ min}^{\alpha} + (\alpha - 1) \cdot I_V^{\alpha} \quad [kJ/kg] \text{ resp. } [kJ/Nm^3]$$

$$I_{S\ min}^{\alpha} = O_{CO_2} \cdot i_{CO_2}^{\alpha} + O_{SO_2} \cdot i_{SO_2}^{\alpha} + O_{N_2} \cdot i_{N_2}^{\alpha} + O_{Ar} \cdot i_{Ar}^{\alpha} + O_{H_2O} \cdot i_{H_2O}^{\alpha} + a_u \cdot A^{\alpha} \cdot i_{pop}^{\alpha} \quad [kJ/kg] \text{ resp. } [kJ/Nm^3]$$

$$I_V^{\alpha} = O_{VS\ min} \cdot i_{VS}^{\alpha} + O_{H_2O}^V \cdot i_{H_2O}^{\alpha} \quad [kJ/kg] \text{ resp. } [kJ/Nm^3]$$

- tepelný příkon ve spalovacím vzduchu

$$Q_v = M_{pv} \cdot \alpha \cdot I_V^{\alpha} \quad \text{resp.} \quad = V_{pl} \cdot \alpha \cdot I_V^{\alpha} \quad [kW]$$

- tepelný výkon ve spalínách

$$Q_s = M_{pv} \cdot I_S^{\alpha} \quad \text{resp.} \quad = V_{pl} \cdot I_S^{\alpha} \quad [kW]$$

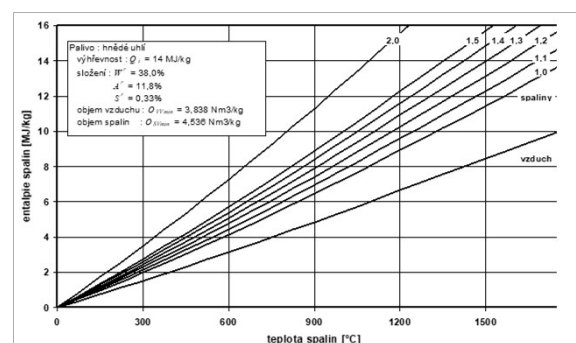
22

## Měrná entalpie složek spalín (kJ/Nm<sup>3</sup>)

t [°C]	CO <sub>2</sub>	SO <sub>2</sub>	N <sub>2</sub>	Ar	H <sub>2</sub> O	vzduch suchý	CO	O <sub>2</sub>	přípisek [kJ/kg]
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
25	41,62	46,81	32,53	23,32	39,10	32,57	32,49	32,78	20,20
100	170,0	191,2	129,5	93,07	150,6	132,3	132,3	131,7	80,4
200	357,5	394,1	259,9	186,0	304,5	266,2	261,4	267,0	170,0
300	558,8	610,4	392,1	278,8	462,8	402,5	395,0	406,8	264,6
400	771,9	836,5	526,7	371,7	625,9	541,7	531,7	550,9	361,6
500	994,4	1070	664,0	464,7	794,5	684,1	671,6	698,7	459,5
600	1225	1310	804,3	557,3	968,8	829,6	814,3	849,9	558,0
700	1462	1554	947,3	650,2	1149	978,1	960,4	1003	658,3
800	1705	1801	1093	743,1	1335	1129	1109	1159	760,8
900	1952	2052	1241	835,7	1526	1283	1260	1318	868,4
1000	2203	2304	1392	928,2	1723	1439	1413	1477	982,8
1100	2458	2540	1544	1020	1925	1597	1567	1638	1106
1200	2716	2803	1698	1114	2132	1756	1723	1802	1240
1300	2976	3063	1853	1207	2344	1916	1881	1965	1386
1400	3239	3323	2009	1300	2559	2077	2040	2129	1543
1500	3503	3587	2166	1393	2779	2240	2199	2293	1710
1600	3769	3838	2325	1577	3002	2403	2359	2465	2061
1800	4305	4363	2643	1742	3458	2732	2682	2804	2381
2000	4844	4890	2965	1857	3925	3065	3008	3138	2500
2500	6204	6205	3778	2321	5132	3909	3830	4006	-

23

## I-t diagram vzduchu a spalín



24

## Průtok vzduchu a spalin

$$V_{\nu} = M_{pv} \cdot \alpha \cdot O_{\nu\nu\min} \cdot \frac{273 + \bar{t}_v}{273} \cdot \frac{0,101325}{p_b + \Delta p_v} \quad [\text{m}^3/\text{s}]$$

$$V_s = M_{pv} \cdot [O_{s\nu\min} + (\alpha - 1) \cdot O_{\nu\nu\min}] \cdot \frac{273 + \bar{t}_s}{273} \cdot \frac{0,101325}{p_b + \Delta p_s} \quad [\text{m}^3/\text{s}]$$

Pro získání skutečných průtoků je nutno provést korekci objemu v Nm<sup>3</sup> na skutečnou teplotu a tlak podle stavové rovnice

25

25

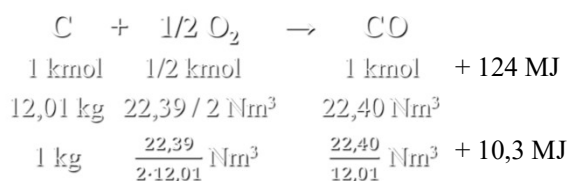
## Nedokonalé spalování

- palivo v kotli nikdy nevyhoří dokonale
- nedokonalost spalování je příčinou ztrát
  - hořlavinou ve spalinách
  - hořlavinou v tuhých zbytcích
- nedokonalost spalování tuhých a kapalných paliv se obvykle vztahuje pouze k nedokonalému vyhoření uhlíku
  - podíl  $a$  [kg/kg] uhlíku shoří nedokonale na CO
  - podíl  $b$  [kg/kg] uhlíku neshoří vůbec

26

26

## Spalování uhlíku C na CO



27

27

## Části uhlíku $a$ a $b$

Části uhlíku  $a$  a  $b$  je možné vyjádřit ze ztráty chemickým a mechanickým nedopalem

$$a = \frac{Z_{co} \cdot Q_i}{(33828,5 - 10334) \cdot C^r} \quad b = \frac{Z_c \cdot Q_i}{33828,5 \cdot C^r} \quad [-]$$

kde

$Z_{co}$  a  $Z_c$  [-] je ztráta chemickým a mechanickým nedopalem,  
 $Q_i$  [kJ/kg] je výhřevnost paliva,  
 $C^r$  [-] je podíl uhlíku v původním palivu a  
 konstanty 33828,5 a 10334 kJ/kg jsou reakční tepla 1 kg uhlíku na CO<sub>2</sub> a CO

28

28

## Vliv nedokonalosti na složení a objem spalin

objem oxidu uhličitého

$$O_{\text{CO}_2}^N = (1 - a - b) \cdot \frac{22,26}{12,01} \cdot C^r + 0,0003 \cdot O_{\nu\nu\min} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

objem oxidu uhelnatého

$$O_{\text{CO}}^N = a \cdot \frac{22,4}{12,01} \cdot C^r \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

objem kyslíku

$$O_{\text{O}_2}^N = \left( \frac{a}{2} + b \right) \cdot \frac{22,39}{12,01} \cdot C^r \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

minimální objem suchých spalin při nedokonalém spalování pak je

$$O_{\nu\nu\min}^N = O_{\text{CO}_2}^N + O_{\text{CO}}^N + O_{\text{O}_2}^N + O_{\text{H}_2\text{O}}^N + O_{\text{N}_2}^N + O_{\text{Ar}}^N \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

minimální objem vlhkých spalin je dán vztahem

$$O_{\nu\nu\min}^N = O_{\nu\nu\min}^N + O_{\text{H}_2\text{O}}^S \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

a objem spalin z 1 kg paliva při nedokonalém spalování s přebytkem vzduchu  $\alpha > 1$  bude

$$O_{\nu\nu}^N = O_{\nu\nu\min}^N + (\alpha - 1) \cdot O_{\nu\nu\min} \quad [\text{Nm}^3/\text{kg}]$$

29

29

## Kontrola jakosti spalování

- jakost spalování nemá specifický ukazatel
- hodnotí se nepřímou pomocí
  - ztráty hořlavinou ve spalinách
  - ztráty hořlavinou v tuhých zbytcích
  - přebytku spalovacího vzduchu
- pro jejich vyhodnocení je třeba určit
  - obsah kyslíku a CO ve spalinách
  - podíl nespálených látek v tuhých zbytcích

30

30

## Metodika kontroly spalování

Je třeba provést :

- chemickou analýzu spalin s cílem určit obsah  $O_2$  a CO (případně i dalších emisních látek) – provádí se speciálními analyzátory spalin
- chemický rozbor tuhých zbytků po spalování (škvára, úlet) s cílem určit podíl spalitelných látek – provádí se rozбором odebraných vzorků tuhých zbytků ve specializovaných laboratořích

31

31

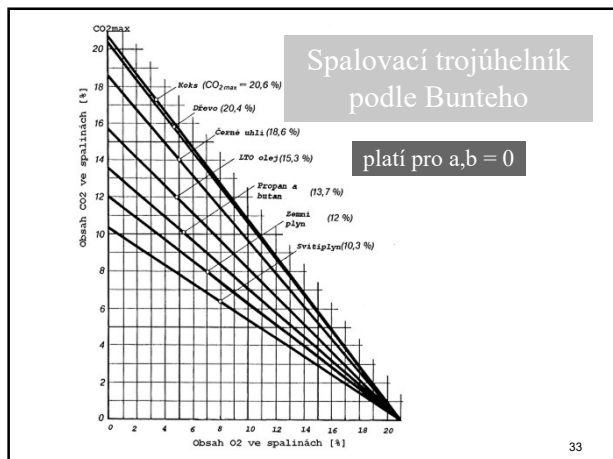
## Základní pravidla

Pro suché spaliny konkrétního paliva platí :

- při dokonalém spalování musí vzájemně odpovídat měřením určený obsah  $CO_2$  s obsahem  $O_2$  (resp. přebytkem vzduchu  $\alpha$ ).
- při nedokonalém spalování plynu musí vzájemně odpovídat měřením určený obsah  $CO_2$ , CO a obsah  $O_2$  (resp. přebytek vzduchu  $\alpha$ )
- při nedokonalém spalování tuhých a kalných paliv musí vzájemně odpovídat měřením určený obsah  $CO_2$ , CO,  $O_2$  (resp. přebytek vzduchu  $\alpha$ ) a obsah nespáleného uhlíku v TZ

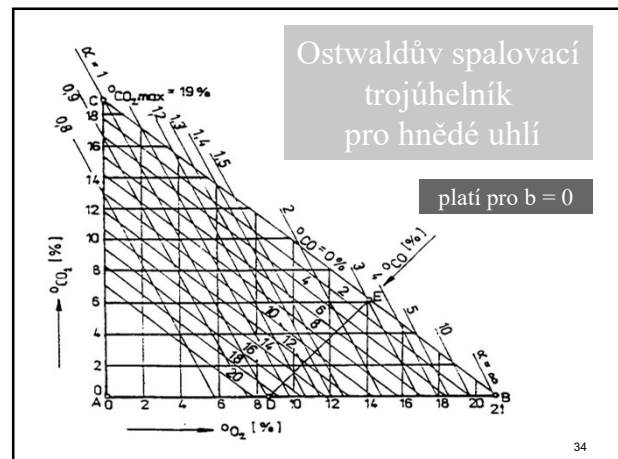
32

32



33

33



34

34

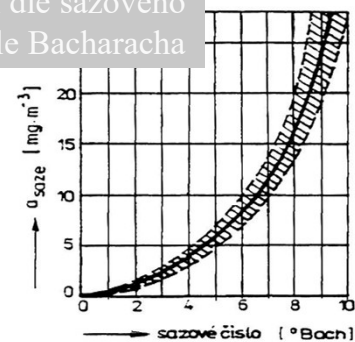
## Kontrola jakosti spalování

- V minulosti se Ostwaldův a Bunteův spalovací trojúhelník používaly ke kontrole spalovacího procesu.
- Dnes slouží
  - jako názorná pomůcka pro vysvětlení pevnou závislost mezi složkami suchých spalin  $CO$ ,  $CO_2$  a  $O_2$
  - pro kontrolu běžně používané měřicí techniky

35

35

## Koncentrace sazí ve spalinách dle sazového čísla podle Bacharacha



36

36

### Určení součinitele přebytku vzduchu

Za provozu kotle lze součinitel přebytku vzduchu určit

- pro dokonalé spalování z objemové koncentrace kyslíku v suchých spalinách ze vztahu

$$\alpha = \frac{0,21 + \left( \frac{O_{SS\min}}{O_{FS\min}} - 1 \right) \cdot o_{O_2}}{0,21 - o_{O_2}} \approx \alpha = \frac{0,21}{0,21 - o_{O_2}}$$

- pro nedokonalé spalování pomocí numericko-početní metody prof. Jirouše zahrnuté do ČSN 07 0302 Přejímací zkoušky parních kotlů

37