◈ 유해가스처리 ◈

Ⅰ. 유해가스 처리

1. 흡수법

가. 헨리의 법칙 : P = H·C (P: atm, C: kg-mol/m³)

나. 물질이동

$$\bigcirc \ N_A = K_l \ (\ C_i - C_A \) = K_g \ (\ P_a - P_i \) \\ = K_L \ (C_e - C_A \) = K_G \ (P_a - P_e \)$$

다. 흡수액 구비조건

- 용해도 클 것, 휘발성 적을 것, 부식성 없을 것
- 점성이 작고 화학적으로 안정, 독성 없을 것
- 가격 저렴, 용매의 화학적 성질과 비슷할 것

라. 흡수장치의 종류

- 가스분산형 : 다공판탑, 포종탑, 기포탑
- 액분산형 : 충전탑, 분무탑, 벤투리 스크러버

마. 충전탑

- 충전물 종류 : Rasching/Pall/Lessing ring, Tellerette, Berl/Intalox saddle
- 충전물 구비조건
- 단위용적당 표면적 클 것, 공극률 클 것
- 압력손실 작고 충전밀도가 클 것, 액가스 분포 균일 유지
- 내식성, 내열성 크고, 내구성 있을 것
- holdup : 충전층 내의 액 보유량
- flooding : 처리가스 유속은 플러딩 유속의 40-70%로 유지 바. 장치별 특성 비교

사. 충전탑 높이, h = Ntu × Htu = Htu ×
$$\ln \frac{1}{1 - \frac{\eta}{100}}$$

- Ntu : 총괄 이동단위 수(N_{OG})
- Htu: 총괄 이동단위 높이(Hog) = ln{1/(1-\eta/100)}

2. 흡착법

가. 특징

	흡 수 법	흡 착 법		
장 점	·처리비용 저렴 ·집진이나 가스냉각 등 다른 조작과 겸할 수 있다	· 처리가스의 농도변화에 대응 · 거의 100%의 제거율 · 조작 및 장치가 간단		
단 점	· 100%효율 안됨 · 부대적인 배수처리시설 · 가스증습으로 배연확산 나쁨	· 처리비용 약간 높다(저농도저렴) · 분진, 미스트 함유 가스 예비처리 필요 · 고온가스 처리시 냉각장치 필요		

나. 물리적 흡착의 특성

- 온도 ↓, 분자량 ↑, 분압 ↑ ⇒ 흡착량 ↑
- 임계온도 이상에서 흡착되지 않는다
- 다. 흡착제 종류 : 활성탄, 실리카 겔, 활성알루미나, 합성제올라이트, 보크사이트, 마그네시아

라. Freundlich식 :
$$\frac{X}{M} = K \cdot C^{\frac{1}{n}}$$

M: 흡착제 중량 X: 흡착된 용질량 K, n : 상수 C: 농도

마. 파과점(Break Point)

- 바. 탈착(재생)법 종류
 - 가열공기/수세/수증기 송입/감압/고온불활성가스에 의한 탈착
- 사. 물리적흡착과 화학적 흡착

3. 연소법

- 가. 직접연소법(VOC, CO, H₂, HCN, NH₃, 악취) 설계요구조건(3TO)
 - 연소시간(time) : 0.2-0.7sec(반응시간)
 - 연소온도(temperature) : 650-850°C
 - 현소근도(temperature) · 650-850 C ○ 혼합(turbulence) ○ 산소(oxygen)
- 나. 가열연소방법
- 다. 촉매연소방법
 - 촉매 : 백금, 팔라듐, 알루미나○ 촉매독 : Fe, P, Si, Pb

석회석 CaCO₈ 석고 CaSO₄ 소석회,수신회칼슘 Ca(OH)₂ 형석 CaF₂ 가성소다 NaOH

Ⅱ. 황산화물 방지기술

- 1. 황산화물 대책
 - 황함유량 낮은 연료 / 중유 탈황 / 배가스 탈황
- 동력원 대체(수력, 원자력, 태양열) / 높은 굴뚝 사용
- 2. 중유 탈황 접촉수소화 탈황
- 3. 배연탈황(FGD)

가. 반응식

- ullet 건식 : $SO_2 + CaCO_3 + 1/2O_2 \rightarrow CaSO_4 + CO_2$
- 습식: SO₂ + CaCO₃ + 2H₂O + 1/2O₂ → CaSO₄ · 2H₂O + CO₂
- 암모니아: SO₂ + 2NH₄OH → (NH₄)₂SO₃ + H₂O

+ 1/2O2 →(NH₄)₂SO₄

나. 분류

다. 공정별 특징

Ⅲ. 질소산화물 방지기술

- 1. NOx 억제
 - \bigcirc 저산소연소 / 2단연소 / 연소실 열부하 저감 / 배가스 재순환
 - 연소실 구조변경 / 버너 형식,구조 개량 / 연료 전환
- 2. 배연탈질법
- 가. 촉매분해법
- 나. 선택적 무촉매 환원법(SNR) 4NO + 4NH₃ + O₂ → 4N₂ + 6H₂O
- 다. 접촉환원법
 - 1) 선택적 접촉환원법(SCR): 환원제 NH₃ 4NO + 4NH₃ + O₂ → 4N₂ + 6H₂O 6NO + 4NH₃ → 5N₂ + 6H₂O 4NO₂ + 8NH₃ → 7N₂ + 12H₂O
 - 2) 비선택적 접촉환원법(NCR): 환원제 CO, CH₄, H₂S, H₂

$$\begin{array}{|c|c|c|c|c|c|}\hline NO_2 + CO & \rightarrow NO + CO_2 \\ 2NO + 2CO & \rightarrow N_2 + 2CO_2 \\ 2NO_2 + 4H_2 & \rightarrow N_2 + 4H_2O \\ 2NO + 2H_2 & \rightarrow N_2 + 2H_2O \\ \hline \end{array}$$

라. 흡수법

 $2NO_2 + 2NaOH \rightarrow NaNO_2 + NaNO_3 + H_2O$

Ⅳ. 염소 및 염화수소 처리

- \bigcirc 2Cl₂ + 2Ca(OH)₂ \rightarrow CaCl₂ · Ca(OCl)₂ · 2H₂O
- \bigcirc Cl₂ + 2NaOH \rightarrow NaCl + NaOCl + H₂O + 1/2 O₂ \rightarrow 2NaOCl + H₂O
- \bigcirc 2HCl + Ca(OH)₂ \rightarrow CaCl₂ + 2H₂O

Ⅴ. 다이옥신 제어

- 300~400°C 생성활발 → 700°C 이상 분해시작 ⇒(최소화조건) 3TO 충족, 850°C 이상 2초이상 체류
- 촉매/광/고온열/생물학적/초임계유체 분해, 오존산화법

VI. 불소화합물 및 불화수소 처리

○ 불화규소(SiF4: 28+29*4=104). 규불산(H₂SiF₆)

VII. CO 및 VOC 처리

Ⅷ. 악취처리

- 1. 냄새 감소 방법
- 통풍 및 희석, 흡수, 흡착, 응결, 연소산화, <u>촉매산화</u>, 화학적 산화
 - 연소산화 : 700~800℃
- (Pt, 260~430°C)
- 산화제 : O₃, KMnO₄, Cl₂, ClO₂

Ⅸ. 자동차 배출가스 제어

- ※ H2S로 동시제거
 - · $SO_2 + 2H_2S \rightarrow 3S + 2H_2O$
 - · NO + $H_2S \rightarrow 1/2N_2 + S + H_2O$

◈ 연소계산 ◈

Ⅰ. 연 료

- 1. 연료 : 공기중에서 연소시켜 그 연소열을 유용하게 이용할 수 있는 물질
- 2. 연료의 구비조건
 - 단위당 발열량이 높아야
- 구입용이, 가격저렴
- 저장·취급 용이 오염물질 발생량 적어야
- 점화·소화 용이, 부하변동에 따른 연소조절 용이
- 3. 기체연료의 특징
 - 연소효율 높고, 적은 과잉공기로 완전연소, 그을음(×)
 - 연료중 황분을 포함않는 것이 많다
 - 회분이 거의 없으며 먼지가 발생(×)
 - 시설비·연료비가 높으며 폭발위험성
- 4. 액체연료의 특징
 - 발열량이 높고, 수송·저장이 용이
 - 석탄에 비해 매연발생 적지만중질유 연소시 미숙하면 매연과다발생
 - 중질유는 황분함유, 연소시 SO₂
 - 회분 거의 없지만 금속산화물이 장해원인이 된다.
 - 일정한 품질의 것을 구입할 수 있다

5. 고체연료

- 장 점
 - 연소시 분무 등으로 인한 소음 없다
 - 연료 누설로 인한 역화·폭발 사고(×)
 - 연소시 발생한 슬러그를 용융하여 방사열 이용
 - 화염에 의한 국부가열 일으키지 않는다
- 단점
 - 연소후 연소재·비산재 등의 잔재물
 - 단위무게당 발열량이 낮다
 - 연소시 다량의 과잉공기 필요
 - 사용부하에 따른 연소조절 곤란
 - 타연료에 비해 대용량의 연소실 필요

Ⅱ. 연소계산

1.
$$C + O_2 \rightarrow CO_2$$

 $H_2 + \frac{1}{2}O_2 \rightarrow H_2O$

$$N_2 \rightarrow N_2$$

 $H_2O \rightarrow H_2O$

- \bigcirc A = m · A_o , CO₂max = m · CO₂

(완전연소시)

$$Om = \frac{N_2}{N_2 - 3.76(O_2 - 0.5CO)}$$
 (불완전연소시)

- 3. 연소계산
- \bigcirc Ao(Sm³/kg) = $\frac{1}{0.21}$ [1.867C + **5.6(H–O/8)** + 0.7S]
- \bigcirc Gw(Sm³/kg) = (m-0.21) Ao + 1.867C + **11.2H** + 0.7S + 0.8N + 1.244W = mAo + 5.6H + 0.8 N + 1.244W (?)
- \bigcirc Gd(Sm³/kg) = Gw (11.2 H + 1.244 W) = (m-0.21)Ao+1.867C+0.7S+0.8N = mAo - 5.6H
- 4. 최대 탄산가스율

$$\bigcirc CO_{2\text{max}} = \frac{CO_2^{\frac{1}{6}}}{G_{od}} * 100\%$$

$$O CO_2 \text{max} = \frac{21}{21 - O_2} CO_2$$

$$CO_2$$
max = $\frac{21}{21 - O_2 + 0.395CO}$ ($CO_2 + CO$) ($CO \neq 0$ 일때)

- 5. 발열량 산출
 - 열량계, 원소분석, 공업분석, 표준생성열 이용
- 6. 발열량: Hh = 8,100C + 34,000(H-O/8) + 2,500S (kcal/kg)

$$HL = Hh - 600(9H+W)$$

(kcal/kg) -액/고체

 $HL = Hh - 480\Sigma H_2O$

(kcal/kg) -기체

7. 연소온도 계산

$$\bigcirc t_o = \frac{H_I}{G_{W \cdot C_o}} + t , \quad \text{HL(LHV)= G \cdot Cp \cdot \Deltat}$$

8. 연소실 열발생률

$$\bigcirc Q_v = \frac{G_f \cdot H_I}{V}$$

- 9. 연돌의 통풍력, $Z = 273 \text{ H} \left(\frac{r_a}{273 + ta} \frac{r_g}{273 + tg} \right) mmH_2O$
- 10. 연돌내 평균가스온도
- 11. 연돌의 상부 단면적

Ⅲ. 연소장치

- 1. 버너 선정시 고려사항
 - 가열조건이 연소로의 구조에 적합, 버너용량, 유량 조절률
- 2. 저온부식 방지대책
 - 황함유량이 적은 연료 사용
 - 공기예열기, 절탄기의 표면온도 노점이상 유지
 - 열교환기내 가스흐름 균일
 - 과잉공기량 줄여 SO₃로의 전활율 감소
 - 분말상의 MgO, 돌로마이트, MgCO₃, ZnO 송입
- 3. 미분탄 연소
 - 장점
 - 접촉표면적 크므로 작은 공기비로 연소, 클링커생성장애(×)
 - 연소속도가 빠르고 높은 연소효율, 저열탄사용가능
 - 부하변동에 쉽게 응할수 있고, 대형대용량설비 적합
 - 대형화로 인한 설비비용 상승률 낮다
 - 단점
 - 설비비, 유지비 많다
 - 비산분진 발생, 집진장치 필요
 - 분쇄기 등의 부대시설 필요
 - 소형, 소용량 설비에 부적합
- 4. 유동층 연소
 - 장점
 - 탈황 및 NOx 생성억제
 - 화염층 작게, 장치의 규모 소형화
 - 클링커 생성으로 인한 장해 없다
 - 건설비 적다
 - 전열면적이 적고, 미분탄 장치(×)
 - 도시쓰레기나 오염물 소각 적합
 - 단점
 - 재나 미연탄소 배출 많다
 - 부하변동에 쉽게 응할수 없다
- 5. 질소산화물 억제방법
 - 저산소 / 2단연소 / 유동상 / 연소실 구조변경
 - 배가스 재순환 / 연소구역 냉각
 - 공기예열온도 저하 / 저NOx 버너
 - ※ 기타공식
 - \bigcirc H L (LHV)= G \cdot Cp \cdot Δ t
 - \bigcirc $CO_2 + CO = \frac{1.867C}{Cm} * 100\%$
 - \bigcirc 궁연비, $AFR_m = \frac{M_a \times m_a}{M_f \times m_f}$ (질량비원칙)

$$AFR_{v} = \frac{m_a \times 22.4}{m_f \times 22.4}$$

 \bigcirc 1차반승 : $\ln \frac{C}{C_0} = -kt$

2차반 $\frac{6}{C}$: $\frac{1}{C} - \frac{1}{C} = kt$

◈ 제진 및 집진기술 ◈

Ⅰ. 집진장치 선정시 고려사항

○ 분진특성: 입경분포, 농도, 비중, 조성, 전기저항, 부착성, 응집성

○ 가스특성 : 가스량, 수분함량, 점도, 온도, 성분, 압력, 밀도, 산노점

Ⅱ. 입경분포

1. 분진의 입도측정: 현미경측정법, 임팩트법, 침강법, 공기투과법, 광산란법, 체거름법, Bacho 원심기체침강법

2. 입자의 크기 표시

3. 입도분포의 표시 : Rosin-Rammler 분포식 (입자크기 이상의 wt%)

 $\bigcirc R = 100 \cdot \exp[-\beta d_P^n] = 100 \cdot \exp[-(\frac{d_P}{d_{P00}})^n \times 0.693]$

Ⅲ. 각종집진장치의 처리성능과 특성

종 류	처리입경(μm)	압력손실(mmH ₂ O)	집진효율(%)	설비비	운전비
중 력	50~1000	10~15	40~60	소	소
관성력	10~100	30~70	50~70	소	소
원심력	3~100	50~150	85~90	중	중
세 정	0.1~50	300~800	85~95	중	대
여 과	0.1~20	100~200	90~99	중이상	중이상
전 기	0.05~20	10~20	90~99.9	대	소~중

Ⅳ. 집진장치의 분류

1. 장치별 특징

2. 중력침강 집진장치

○ 중력침강속도 : $Vg = \frac{D^2(\rho_s - \rho)g}{18\mu} \left(\frac{1Cp = 1g/m \cdot s}{10^{-3}kg/m \cdot s} \right)$

 \bigcirc 필수관계식 : $\frac{V_g}{V} = \frac{H}{I}$

 $Q = V \cdot H \cdot W$

이론효율식 : $\eta = \frac{V_g}{V} \times \frac{L \cdot n}{U}$ (n: 중간판 있을경우)

※ 부분집진율 : η $_x$ = 100(1- e^{-kx})

3. 관성력 집진장치

4. 원심력 집진장치

○ 절단입경 : 부분집진율 50% 입경

○ 임계입경: 부분집진율 100% 입경

 \bigcirc 원심분리속도, $V_R = \frac{D^2 \rho_P V^2}{18 \mu R}$

 \bigcirc 분리계수 : $S=\frac{\mathcal{B}\,\mathcal{A}\,\mathcal{A}}{\mathcal{F}\,\mathcal{G}}=\frac{F_R}{F_g}=\frac{V^2}{R\cdot g}$ Ne: 선회와류수 B : 유입구폭(m)

Hc:유입구높이(m)

$$\begin{split} D_{50}(m) = & \sqrt{\frac{9 \cdot \mu \cdot B}{2 \cdot \pi \cdot \rho_P \cdot N_{e \cdot V}}} \\ = & \sqrt{\frac{9 \cdot \mu \cdot B^2 \cdot H_c}{2 \cdot \pi \cdot \rho_P \cdot N_e \cdot Q}} \\ \Rightarrow & \eta = \frac{\pi \cdot d_P^2 \cdot \rho_P \cdot N_e \cdot Q}{9 \cdot \mu \cdot B^2 \cdot H_c} \end{split}$$

○ 블로다운 효과

- 분리된 먼지의 재비산 방지 - 관내 먼지부착으로 인한 폐쇄 방지 - 선회기류의 난류로 인한 흐트러짐 방지 - 제진효율 증대

5. 세정 집진장치

 \bigcirc 수적경, $d_W(\mu\text{m}) = \frac{4,980}{V} + 29L^{1.5}$ = $\frac{200}{N\sqrt{R}}$

 $\bigcirc n(\frac{d}{D_t})^2 = \frac{V \cdot L}{100\sqrt{P}}$

 \bigcirc 충돌효율, $n_{di} = 1 - e^{-K \cdot L \cdot \sqrt{\phi}}$ \bigcirc 분리수, $\phi = \frac{d_P^2 \rho_P V_o}{18 \mu d_w}$

L: 액가스비(L/m3) V:슬롯부가스속도(m/sec) d: 노즐 직경(m) Dt: 슬롯부 직경(m)

○ 원리 : 관성충돌, 차단작용, 확산작용, 중력작용

 \bigcirc 먼지부하, $Ld(g/m^2) = Ci \cdot Vf \cdot t$ Vf : 여과속도(m/sec)

 $\bigcirc \Delta P = K_1 \cdot V_f + K_2 \cdot Ci \cdot V_f^2 \cdot t \text{ (mmH}_2O)$

○ Q = A·Nc → Nc: 역재비 (m³/min/m² Cloth)

7. 전기 집진장치

가. 집진기 효율

○ 평 판 형(건식) : η = 1 - e - A·Vg Q

 \bigcirc 관형/원통형(습식) : $\eta = 1 - e^{-\frac{2L \cdot V_R}{R \cdot Uo}}$ * A = 2 π RL, Q = π R 2 U $_o$

※ A = ZπRL, Q = πR^ZU_o
 □ 100% 이론적인 집진율 : η = A · V_Z
 □ Uo: 가스평균유속

판형: $L = \frac{R \cdot U_o}{V_g}$ 관형: $L = \frac{R \cdot U_o}{2 V_g}$

나. 처리가스의 조절

○ 전기저항이 높은 경우 : SO₃ 주입, 습식 집진장치 사용, 타격빈도 증가, 물,수증기,염, 산, 기름 주입

○ 전기저항이 낮은 경우 : NH3 주입, 조습 및 온도 조절, 트리메틸아민 주압, 습식집진장치 사용

다. 비저항 최적상태 : $10^4 {\sim} 10^{11}~\Omega$ · cm ↓ 이상: 역전리 이하: 재비산

Ⅴ. 집진장치의 선정

 ○ 안전, 화재 방지대책
 ○ 습식과 건식 집진

 ○ 고농도 dust의 1차 집진
 ○ dust의 조대화

○ dust의 겉보기 전기저항률을 낮춘다

○ 매연의 황산분을 중화한다

○ 적당한 배기가스온도에서 집진한다

○ 운전비용을 절감한다

○ 용량은 충분히 여유를 둔다

♣ 공 식 ♣

1. 완전혼합식 : $C_o = Ci \cdot e^{-\frac{Qt}{V}}$

2. *m*당 *COH*= $\frac{(\frac{\log 불투명도}{0.01})}{\circ (동거리(m))}$

3. 가시거리

 \bigcirc RH 70%인 경우: $V_L(km) = \frac{10^3 \cdot A}{C}$

 $igcup V_L(m) = rac{52 \cdot
ho \cdot r}{K \cdot C}$ $egin{array}{ccc} igcup & igcup &$

K : 분산면적비(보통 4.1) C : 분진농도(g/m³) 환산지 정압필요

4. 관마찰손실 ,ΔP = $\lambda \left(\frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}\right)$ γ

5. 유속, $V = C\sqrt{\frac{2gh}{r}}$ (c. 계수, g. 중력가속도, h: 동압, γ : 비중,1.3kg/m³)

6. 굴뚝 통풍력, Z = 355 H $(\frac{1}{273+ta} - \frac{1}{273+tg})$ (mmH_2O) 7. 평균온도 = $\frac{t_2 - t_1}{2.3 \log \frac{t_2}{t_1}} = \frac{t_2 - t_1}{\ln \frac{t_2}{t_1}}$ (단위 : °C)

8. 소요동력 = $\frac{Q \cdot \Delta P \cdot \alpha}{\eta}$

 $kW = 102 \text{ kg} \cdot \text{m/s}$ $HP = 76 \text{ kg} \cdot \text{m/s}$ $PS = 75 \text{ kg} \cdot \text{m/s}$

9. $kg/m^2 = mmH_2O$

◈ 환기 및 통풍장치 ◈

Ⅰ. 국소 배출 장치

1. 후 드

O Della Valle의 식 : $\frac{Y}{100-Y} = \frac{0.1A}{X_{-}^2}$

○ 원형후드 또는 3:1인 직사각형후드 Qc: 흡인유량(m3/sec) Vc: 통제표면적에서 통제속도

2. 송 풍 기

 \bigcirc

- \bigcirc 동력, $P = \frac{Q \cdot \Delta P \cdot \alpha}{\eta}$
- 송풍기 법칙

⇒ Q에 비례 ⇒ Q²에 비례 ⇒ Q³에 비례 - 유량 : rpm , D³에 비례 - 압력: rpm², D²에 비례 - 동력: rpm³, D⁵에 비례

- \bigcirc 압력손실. $\Delta P = (P_{si} + P_{vi}) (P_{so} + P_{vo})$
- 송풍기 전압,P_{ff}: 송풍기가 기체에 가해지는 에너지 총합 (ΔP와 반대)
- 송풍기 정압,Psf : 전압 배출구 동압
 - 송풍기 유효전압 = 입구정압 +출구정압 -속도압
 - · 속도압(동압), $P_v(mmH_2O) = (\frac{V}{2422})^2$ V: m/min

W P_{tf} = (P_{so} + P_{vo}) - (P_{si} + P_{vi}) $P_{sf} = P_{tf} - P_{vo} = P_{so} - P_{si} - P_{vi}$ Psi 가 부압(-)이므로 전체적으로 (+)값

♣ 공 식 ♣

- \bigcirc 유속, $V = C\sqrt{\frac{2gh}{r}}$
- 곡률반경, C_r = R_d / D_o
- \bigcirc 레이놀즈수,Re = $\frac{DV_{\rm P}}{\mu}$ = $\frac{DV}{\upsilon}$ (\wp :밀도, μ :절대점도, υ :동점도)
- $\bigcirc \frac{V_2}{V_1} = (\frac{h_2}{h_1})^n$

Ⅱ. 배연확산의 일반적 특성

- 1. 연돌출구 주변에서의 확산
 - 가. 다운 워시(Down wash) 현상
 - 원인 : 굴뚝의 풍하방향의 소용돌이에 연기가 말려들어 아래쪽으로 끌려들어가는 형상
 - 대책 : 배출가스의 토출속도를 풍속의 2배이상 유지
 - 나. 다운 드래프트(Down draught) 현상
 - 원인 : 굴뚝의 풍하방향에 건물 또는 산과 절벽이 있으면 심한 난류를 형성하여 연기가 말려들어가는 현상
 - 대책 : 굴뚝근처 건물높이의 2.5배 정도로 굴뚝을 높인다
- 2. 유효굴뚝높이와 오염물의 농도

가. 연기의 유효상승고 결정식

 ○ 일반식, △H = 1.5 · Vs · D V Ts: 배가스온도
 연기와 대기온도차 28℃이하, Vs: 배가스속도 Ta: 주위온도 배출속도 상당히 빠를때 V : 주위풍속

$$\triangle {\rm H} = \frac{V_s \cdot D}{V} [1.5 + 2.68 \times 10^{-3} P(\frac{T_s - T_a}{T_s})D] \quad **p:mb$$

 \bigcirc 부력, $F=g\cdot V_s\cdot (\frac{D}{2})^2\cdot (\frac{T_s-T_s}{T_s})$, $\triangle H = 150 \frac{F}{V^3}$ (불안정) $= 2.3 \left(\frac{F}{V_{\odot}} \right)^{\frac{1}{3}}$ (안정)

매개변수,S =
$$\frac{g}{T_a}(\frac{dT}{dz}+\Gamma d)$$
 전조단열감률(1 $\mathbb{C}/100m$) 환경감률

나. 최대 착지농도와 최대 착지거리

- \bigcirc 최대착지농도, $C_{max} = \frac{2Q}{\pi eVHe^2} \cdot \frac{Cz}{Cy}$ 불 안 정 0.25 안 정 0.33 매우안정 0.5

- 도시는 평지보다 열배출량 많고
- 건물·아스팔트 등의 열보유량 큰 물질로 구성
- 지표면 가까이 역전
- 대기오염 심화