STACKCALC

Manuale d'uso del programma



Marco Meloni www.melonimarco.it

Indice

1.	Introduzione	2
1.1.	Disclaimer	2
2.	Installazione del programma	2
3.	Interfaccia principale	3
3.1.	Process data	3
3.2.	Stack and ambient data	4
3.3.	Options	5
3.4.	Debug window	6
3.5.	File paths	6
3.6.	Results	7
4.	Importazione file di dispersione in Microsoft Excel	8
4.1.	Metodo alternativo di importazione1	0
4.2.	Graficare i risultati 1	2
5.	Calcolo dell'effetto camino – modello utilizzato 1	4
6.	Cenni di meteorologia e modelli utilizzati 1	5
6.1.	Condizioni meteorologiche: temperatura 1	5
6.2.	Classi di stabilità di Pasquill1	9
6.3.	Velocità del vento1	9
6.4.	Topografia	0
6.5.	Innalzamento e forma del pennacchio 2	0
6.6.	Modello gaussiano di Pasquill-Gifford 2	2
6.6.2		2
6.6.2	2. Parametri di dispersione	3
6.6.3	8. Limitazioni	3

1. Introduzione

La presente guida illustra il funzionamento di StackCalc, un piccolo programma che ho scritto nel tempo libero, in grado di calcolare l'effetto camino e successivamente la dispersione di un gas in atmosfera attraverso il modello gaussiano di Pasquill-Gifford.

Attualmente il programma è in grado di calcolare:

- Effetto camino, per tiraggio naturale, noto un diametro di primo tentativo del camino e altezza, con ottimizzazione del diametro minimo e dei diametro del tip, se quest'ultimo è specificato;
- Calcolo delle dispersioni termiche del camino;
- Calcolo dell'innalzamento del pennacchio nota la classe di stabilità atmosferica secondo la categorizzazione di Pasquill;
- Calcolo del profilo di concentrazione a terra, nella direzione del vento, dei principali inquinanti, utilizzando un modello a dispersione di tipo gaussiano.

I risultati del programma possono inoltre essere importati in altri programmi, quali per esempio Microsoft Excel, in quanto StackCalc genera un file di testo comprendente il profilo di concentrazione di diversi inquinanti, in un raggio fino a 5 km dal punto di emissione. Il file di testo è preformattato con valori separati da virgola, in modo che sia importabile facilmente in Microsoft Excel o altri programmi che offrono funzionalità di importazione simili.

Al capitolo 6 è possibile trovare dei cenni di meteorologia, essenziali per comprendere le opzioni e le possibilità del programma e che consiglio di leggere. Contiene inoltre informazioni utili circa i modelli di calcolo utilizzati.

1.1. Disclaimer

Questo software è fornito "così com'è", senza alcuna garanzia espressa o implicita. L'uso del software è a rischio esclusivo dell'utente. L'autore non si assume alcuna responsabilità per danni diretti, indiretti, incidentali, speciali o consequenziali derivanti dall'uso o dall'impossibilità di utilizzare il software.

È concessa a chiunque l'autorizzazione di usare questo software e i dati da esso generati per qualsiasi scopo, comprese applicazioni commerciali, e di ridistribuirlo, a condizione che l'origine di questo software non venga travisata; non puoi dichiarare di essere l'autore del software.

2. Installazione del programma

Se il programma non è stato scaricato da www.melonimarco.it, consiglio fortemente di riscaricarlo, in quanto la versione che si sta utilizzando potrebbe non essere l'ultima.

Il programma richiede per funzionare Windows 7 o superiore, le librerie .NET 8.0 di Microsoft e un processore a 64 bit. Se le librerie non sono già installate nel sistema operativo, durante la fase di setup il programma chiederà automaticamente il permesso di scaricarle dal sito Microsoft.

La risoluzione minima richiesta è 1366 x 768, quella raccomandata è 1920x1080.

3. Interfaccia principale

StackCalc 0.70a by Marco I	Meloni (www.mel	onimarco.it)				-		
Help About								
ocess data Stack and am	bient data Optio	ons Debug wir	ndow					
Flue gas data					Results			
N2 flowrate (kg/h)	150000	MW 2	8.0134 kmol/h	5354.58	Fluegas (kg/h)	Fluegas (kmol/h)		_
O2 flowrate (kg/h)	40000	MW 3	1.998 kmol/h	1250.08	Gas vel. at stack tip (m/s):	Temp. at top (°C)		-
Ar flowrate (kg/h)	1500	MW 3	9.948 kmol/h	37.55	Gas vel. inside stack (m/s):	Wind speed at top (m/s)		-
CO2 flowrate (kg/h)	200	MW 4	4.01 kmol/h	4.54	Stack effect (Pa)]		
H2O flowrate (kg/h)	. 2000	MW 1	8.01 kmol/h	111.05	Total DeltaP (Pa)	Due to tip (Pa)		l
602 flowrate (kg/h)	38.2	MW 6	4.066 kmol/h	0.60	ID calculated (m)	- Tip ID (m)		Ī
NO2 flowrate (kg/h)	. 50	MW 4	6.0055 kmol/h	1.09	Plume rise (m)	Effective rise (m)		
12S flowrate (kg/h)	40	MW 3	4.082 kmol/h	1.17		-		
Other pollutant (kg/h)	10	MW 1	7 kmol/h	0.59				
)ther pollutant 2 (kg/h)	15	MW 2	5 kmol/h	0.60				
)ther pollutant 3 (kg/h)	20	MW 3	0 kmol/h	0.67				
OTAL FLOW (kg/h)	193873.20]						
	100	D 16		015				
iemp. at stack inlet (C)	100	Dyn. visci	osity (cp)	.015				
	- Fi	le paths	C\Users\marco\so	urce\repos\Stack	Design\StackDesign\bin\x64\Release\path	Path for CSV)nen filo	
Start calculation		lanath (Evacity	Cillians/mass-t-		anigh (Stack Design (bin) v64 (Release (Retord	Dath for VIS	-pen nie	1
	FI	iepatri (excel):	C:\USerS\marco\so	иселероз/зтаскі	vesign/stackDesign/bin/x04/Kelease/het8.0	Pathfor ALS		

Una volta avviato il programma, l'interfaccia che si presenta è la seguente:

Figura 1: Interfaccia principale di StackCalc (v.0.70a)

L'interfaccia è divisa nelle seguenti sezioni:

- Process data, dove è possibile inserire i dati di processo del gas diretto al camino;
- Stack e ambient data, che permette di inserire le dimensioni del camino e i dati ambientali;
- Options, che consente la modifica di alcune opzioni di calcolo;
- Debug Window, che racchiude una finestra di debug in cui il programma inserisce i risultati del calcoli
- <u>File paths</u>, per specificare il percorso di salvataggio del file CSV contenente il profilo di concentrazione calcolato dal programma;
- <u>Results</u>, dove il programma riassume i dati calcolati.

3.1. Process data

La scheda Process data consente l'inserimento delle portate dei componenti del flue gas diretto al camino. Le portate vanno inserite in kg/h, il programma effettua in automatico le conversioni in kmol/h.

È possibile inoltre inserire le portate di sei inquinanti. Tre di questi (SO₂, NO₂, H₂S) sono presenti già di default. Ulteriori tre possono essere aggiunti, se noto il peso molecolare del composto.

3.2. Stack and ambient data

Process data	Stack and am	bient data	Options	Debug window		
Stack						
Internal dia	meter (m)	2.5	((first guess)		
Tip diamete	er (m)	2.5				
Stack heigh	t (m)	40				
Stack thick	ness (mm)	12	1	Roughness (mm)		0.045
Stack mate	rial	CARBON	STEEL	Thermal conductivity	y (W/mK):	45
- Stack pres	sure drop					
Contro	l valve / dampe	r pressure (drop			
Ambient d	ata					
Ambient T	(°C) 20	W	ind speed	m/s 3	@ 10 r	neters from ground
Pressure (b	oara) 1.013	St	ability clas	D - NEUTRAL		~

Nella scheda "Stack data" è possibile inserire attualmente i dati del camino: Diametro interno del camino, diametro del tip, altezza del camino.

Mentre l'altezza del camino è un dato che il programma mantiene fisso durante i calcoli che fa, il dato del diametro interno viene mantenuto inalterato solo se l'effetto camino è sufficiente a vincere le perdite di carico di tutto il circuito. In caso contrario, sia il diametro interno, che quello del tip, vengono incrementati dal programma a batches di 10 mm per incremento, fino a quando il criterio di dimensionamento non è soddisfatto.

Nel caso si voglia simulare un camino senza tip, è sufficiente assegnare a quest'ultimo lo stesso valore del diametro interno. La restrizione dovuta al tip è attualmente simulata come un orifizio.

L'opzione "Control valve/ damper pressure drop" simula la presenza di una valvola di controllo o un damper durante il calcolo delle perdite di carico del camino.

Da questa scheda è possibile inoltre inserire i dati ambientali: Temperatura dell'aria esterna, pressione, velocità del vento e classi di stabilità. La velocità del vento è considerata di default calcolata a 10 metri dal suolo; tuttavia, agendo sull'opportuno campo presente nella scheda "Options", è possibile far si che il calcolo tenga conto della velocità del vento all'uscita dello stack.

Per una descrizione dettagliata delle classi di stabilità, si rimanda al capitolo apposito.

3.3. Options

Process data	Stack and ambient data	Options	Debug window	
Save also	o in Excel format (xls)			
✓ Wind is :	specified at 10 meters from	m ground		
Thermal los	ses overdesign (%): 15			

La scheda "Options" consente la modifica di alcuni parametri utilizzati nel calcolo:

- <u>Save also in Excel format</u>: Non ancora attivo, sarà utilizzato per salvare il profilo di concentrazione degli inquinanti anche in formato Excel.
- <u>Wind is specified at 10 meters from ground</u>: Togliendo il segno di spunta da questa opzione, la velocità del vento impostata in "Process data" sarà considerata dal programma come calcolata nel punto di uscita del camino. Se il segno di spunta è invece mantenuto, la velocità del vento nel punto di uscita dal camino sarà calcolata con la seguente formula:

$$u = u_{10} * \left(\frac{H}{10}\right)^{\alpha}$$

Dove:

u = velocità del vento nel punto di uscita del camino (m/s)

u₁₀ = velocità del vento specificata a 10 metri dal suolo (m/s)

H = altezza del camino (m)

 \propto = parametro dipendente dalla classe di stabilità atmosferica:

- 0.12 per classe A (fortemente instabile)
- 0.16 per classe B (mediamente instabile)
- 0.2 per classe C (debolmente instabile)
- 0.25 per classe neutra D
- 0.3 per classe E (debolmente stabile)
- 0.4 per classe F (stabile)
- <u>Thermal losses overdesign</u>: Considera un margine di sicurezza sulle perdite termiche calcolate dal programma. Influenza il calcolo della temperatura del gas in uscita.

3.4. Debug window

Process data	Stack and ambient data	Options	Debug window	
Start of calcu Total amount Total amount Molecular we	ılation t of flue gas (kg/h): 19387: t of flue gas (kmol/h): 676 eight of gas: 28.67	3.2 2.51		^
Average spee Reynolds nur Density of ga Temperature Stack effect (Stack deltaP Tip deltaP (Pi ERROR: Stack Tentative 1: Trying ID of: 2	ed of gas in stack: 11.59 mber inside stack: 1828496 of gas at stack exit: 0.946 (Pa): 100.84 (Pa): 106.68 a): 0.00 c effect too low. Trying to i 2.510 m	5.48 5.99 increase th	ie diameter in step	os of 10 cm
Stack effect (Stack deltaP Of which due	Pa): 102.06 (Pa): 103.62 e to tip (Pa): 0.00			
Tentative 2: Trying ID of: 7 ID tip: 2.520 r Stack effect (Stack deltaP Of which due	2.520 m m (Pa): 102.06 (Pa): 101.95 e to tip (Pa): 0.00			
Reynolds nur	mber inside stack: 1813984	1.60		

Nella finestra di debug il programma scrive il risultato dei calcoli, o riassume quelli più importanti.

3.5. File paths

File paths			
Filepath (CSV):	$\label{eq:c:Users} C: \label{eq:users} C: \label{eq:users} C: \label{eq:users} C: \label{eq:users} V arcols our constraints of the second se$	Path for CSV	Open file
Filepath (Excel):	$\label{eq:c:Users} C: \label{eq:users} C: \l$	Path for XLS	Open XLS

In questa scheda è possibile specificare il percorso dove salvare il file CSV che conterrà i dati di dispersione degli inquinanti calcolati dal programma. Utilizzare il pulsante "Patch for CSV" per specificare il percorso di salvataggio, e "Open file" per aprire con Notepad il file di testo generato.

3.6. Results

Results			
Fluegas (kg/h)	193873.20	Fluegas (kmol/h)	6762.51
Gas vel. at stack tip (m/s):	11.27	Temp. at top (°C)	95.93
Gas vel. inside stack (m/s):	11.27	Wind speed at top (m/s)	4.24
Stack effect (Pa)	102.06		
Total DeltaP (Pa)	101.95	Due to tip (Pa)	0.00
ID calculated (m)	2.52	Tip ID (m)	2.52
Plume rise (m)	88.39	Effective rise (m)	128.39

Una volta configurato il programma, cliccando sul pulsante "Start calculation", il programma effettua i calcoli. I risultati sono mostrati, come accennato in precedenza, sia nella schermata "Results", che nel file di testo specificato in "File paths".

4. Importazione file di dispersione in Microsoft Excel

Una volta ultimato il calcolo, il programma salva in un file di testo il profilo di concentrazione ottenuto. I dati sono separati per virgola e iniziano alla riga 39 del file di testo:

```
output.txt - Blocco note di Windows
```

```
File Modifica Formato Visualizza ?
T at stack outlet (°C): 95.9196
Gas velocity inside stack (avg, m/s): 10.7895
Gas velocity at stack tip (m/s): 10.7895
Gas density at stack tip (kg/m3): 0.9584
_____
Stack internal diameter (m): 2.5750
Stack tip internal diameter (m): 2.5750
Stack height (m): 40.0000
Stack effect (Pa): 102.0445
DeltaP (Pa): 101.0150
Plume rise (m): 88.3800
Effective plume height (m): 128.3800
 _____
Stack pollutant dispersion at ground in the direction of wind
distance (m),conc SO2,conc NO2, conc H2S, conc p1, conc p2, conc p3 (ug/m3)
```

Per importare il file in Excel, il metodo più immediato è aprire un nuovo foglio Excel e selezionare il menu "Dati->Da testo/CSV":

X Salvat	aggio automat	ico 🌒	B 9	~ C ~ ;	-				
File H	ome Inser	isci Layo	ut di pagin	a Formu	ıle				
	🖹 Da testo/O	SV	🔠 Da imm	agine ~					
Recupera	🔓 Da Web		👌 Origini r	recenti					
dati ~	🛗 Da tabella	/intervallo	o 🜔 Connessioni esistenti						
	Recup	oera e trasfor	ma dati						
A1	▼ : ×	$\checkmark f_{x} \lor$							
A	В	С	D	E					
1	-								

Una volta selezionato il file di testo, Excel effettua una analisi del file. Selezionare "Rilevamento del tipo di dati" e scegliere "In base all'intero set di dati" per consentire ad Excel di effettuare correttamente il riconoscimento del file:

)rigine file	Delimitato	re		Rilevam	ento del tipo di dati		
65001: Unicode (UTF-8)	 Virgola 			* In base	all'intero set di dati	-	La
Stack height (m): 40.0000							
tack effect (Pa): 102.0445							
eltaP (Pa): 101.0150							
lume rise (m): 88.3800							
ffective plume height (m): 128.3800							
tack pollutant dispersion at ground in	the direction of						
istance (m)		conc SO2	conc NO2	conc H2S	conc p1	conc p2	conc p
		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
1		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
0		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
1		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
2		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
3		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000
4		0 000000	0.000000	0 000000	0 000000	0.00000	0.000

Infine, cliccare sul pulsante "Carica" per caricare i dati in un foglio Excel:

🗧 Salvataggio automatico 💽 📙 🏷 - 🤆 - 📼 Cart	ell - Excel				₽ Cerca							🔥 Marco MELONI 🌏) –	o ×	r.
File Home Inserisci Layout di pagina Formule Da	i Revisione	Visualizza	Automate S	viluppo Guida	Struttura tabella Qu	ery						P 00	mmenti	년 Condividi	q
Nome tabellar		D EI	Proprietà	Riga di inter	tazione Prima co	lonna 🖓 Pulcante filtro						D			1
	7 🖽	Lo 🚆	teri nel beneres	Rigs Tetals											
the second secon	sci Esporta	Aggiorna 110	apri nei provisei			olonina									
·(I)· Ridimensiona tabella G Converti in intervallo filtro de	dati -	· 53	Scollega	Righe alterna	ate evidenziate 📋 Colonne	alternate evidenziate	-								,
Proprieta Strumenti		Dati tabella e	sterna		Opzioni stil	e tabella			Still tabella						
A1 \checkmark : $\times \checkmark f_{\rm X} \checkmark$															~
Column1	Column2	- Column3	- Column4	 Column5 	✓ Column6	▼ Column7 ▼	н	J K	L	м	N #				
37 Plume rise (m): 88.3800												Query e connession	ni	~ ×	ţ.
38 Effective plume height (m): 128.3800												Over Commissi			
39												Query Connessioni			
40 Stack pollutant dispersion at ground in the direction of wind												1 query			
41 distance (m)	conc SO2	conc NO2	conc H2S	conc p1	conc p2	conc p3 (ug/m3)						- output		E.	1
42 1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000						5.040 righe caricate			1
43 2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000						store fight cancere.			4
44 3	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
43 4	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	-								
40 0	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
48 7	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
49.8	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
50 9	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
51 10	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
52 11	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
53 12	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
54 13	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
55 14	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
56 15	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
57 16	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
58 17	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
59 18	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	-								
60 19	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
61 20	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
62 22	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
64 23	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
65 24	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
66 25	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
67 26	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
68 27	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
69 28	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
70 29	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
71 30	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
72 31	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
73 32	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000									
output Foolio1 +						: 4	-								
Pronto E 12 Arressibilità verifica											-	88 (8) 97 -		+ 10	
			_											11:06 -	
🖬 🗘 🖩 🔟 😨 🔁 関	0 0	<u>N</u> •4	<u>w</u>	I I I								^	₽ 4 €) 11/	08/2024 22	9

4.1. Metodo alternativo di importazione

In alternativa, nel caso Excel non riconosca correttamente gli intervalli (purtroppo con le ultime versioni accade spesso), è ancora più semplice procedere in questo modo:

1. Aprire il file di output e selezionare tutti i dati in esso contenuti e copiarli in memoria (CTRL+A, seguito da CTRL+C):

🧐 output.txt - Blocco note di Windows	_		×
File Modifica Formato Visualizza ?			
H20 (kg/h, kmol/h, %wt, %vol): 2000,111.04941699056079,0.010316020986913095,0.01642132467756956 S02 (kg/h, kmol/h, %wt, %vol): 38.2,0.5962601067648987,0.00019703600085004013,8.81713841532456E H2S (kg/h, kmol/h, %wt, %vol): 40,1.1736400445983217,0.0002063204197382619,0.000173550881663651 Pollutant 1 (kg/h, kmol/h, %wt, %vol): 10,0.5882352941176471,5.1580104934565476E-05,8.698472277 Pollutant 2 (kg/h, kmol/h, %wt, %vol): 15,0.6,7.737015740184821E-05,8.872441723290835E-05 Pollutant 3 (kg/h, kmol/h, %wt, %vol): 20,0.66666666666666666666666,0.00010316020986913095,9.858268581	4 -05 12 7361: 4342(13E-05 61E-05	^
T at stack inlet (°C): 100.0000 T at stack outlet (°C): 95.9196 Gas velocity inside stack (avg, m/s): 10.7895 Gas velocity at stack tip (m/s): 10.7895 Gas density at stack tip (kg/m3): 0.9584			
Stack internal diameter (m): 2.5750 Stack tip internal diameter (m): 2.5750 Stack height (m): 40.0000 Stack effect (Pa): 102.0445 DeltaP (Pa): 101.0150 Plume rise (m): 88.3800 Effective plume height (m): 128.3800			
<pre>Stack pollutant dispersion at ground in the direction of wind distance (m),conc S02,conc N02, conc H2S, conc p1, conc p2, conc p3 (ug/m3) 1,0.000000,0.000000,0.000000,0.000000,0.000000</pre>			

2. Aprire un nuovo foglio di Excel e selezionare da "Home>Incolla>Importazione guidata testo". Comparirà la seguente finestra:

Salvata File Ho	igio automat ne Inseri	isci Lay) 🗄 🦻 out di pagi	∼ (° ~ na Form	 Cartell ule Dati 	- Excel Revisione	Visuali	zza Auto	mate S	viluppo G	iuida													🚹 Marco MELONI 🌏 — 🧿 🗙
Incolla Ap	Taglia Copia ~ Copia forma unti	Apt G	os Narrow C <u>S</u> ~ C	~ 11 · ⊞ ~ 4 arattere	~ A* A* > <u>A</u> ~	= = =	₽ ≫.• ≣ ⊡	· 환 Ti 프	isto a capo nisci e alline Io	ea al centro	Generali v Kee v 1	e % 000 Numeri	- - 	ormattazior condizionale	e Formatt * tabel Stili	come Stili a × cella	Inse	erisci Elimina Celle	Formato	∑ Somr ▼ Riem & Canc	na automati pimento ~ ella ~	iica ~ A Z Ord filb Modifica	ina e Trov ra × selezio	Va e ona v Riservatezza Riservatezza Componenti aggiuntwi
A1	v) i (X	$\checkmark f_X \sim$																						~ ~
A 1	В	С	D	E	F	G	н	1	J	K	L	М	N	0	Р	Q	R	S	т	U	V	W	x	Query e connessioni v x
3 4							Impo	rtazione guio	lata testo - l	Passaggio 1 d	i 3			_		×								Query Connessioni 1 query
5							La cre Scegli	azione guida ere Avanti o i	ta del testo I tipo dati d	ha riscontrato he meglio si a	o che i dati son datta ai dati.	o delimitat	6.											output Solo connessione.
8 9 10 11							Tipo Sceg (dati original diere il tipo d Delimitato Larghezza	i file che me - Cor fissa - Cor	eglio si adatta n campi separ n campi alline	ai dati: ati da caratteri ati in colonne e	quali virgo e separati o	ole o tabulazio da spazi.	ni.										
12 13 14							Inizia	ad importare	alla riga:	1 0	<u>O</u> rigine file:	Window	ws (ANSI)			~								
15 16 17							Da Ante	ti <u>c</u> on intesta eprima dei da	zioni ti selezional	ti:														
18 19 20 21							1/ 2/ 38 40 5/	//////////////////////////////////////	.5a by M 2024 10:	//////////////////////////////////////	//////////////////////////////////////	0/////////////////////////////////////	.it)			-								
23 24							- ·					Annulla	< Indietr	a Ava	nti >	Fine								
25 26							_				-													
28 29																								
30 31 32																								
33 34																								
35 36 37																								
< >	outp	ut Fog	lio1	+											-	-	-	-	-	-	-	-	•	HH (H) (II)
II <i>Q</i>	Et .		0	0				00		4	₫ 4	7 4												▲ ▲ ▲ ▲ ▲ 11:24 ∧ ♠ ♥ ♥ ♥ ↓ ↓ 11:24 11:24 11/08/2024 ♥2

3. Selezionare "Delimitato", e nella schermata successiva "Virgola" e cliccare su "Avanti":

mportazione guidata	a testo - Passaggio 2 di 3	?	×
n questa finestra di d presenta il testo.	ialogo è possibile impostare i delimitatori contenuti nei dati. L'anteprima mostra co	me si	
Delimitatori Ta <u>b</u> ulazione Punto e virgola Virgola Spa <u>z</u> io Al <u>t</u> ro:	☐ <u>C</u> onsidera delimitatori consecutivi come uno solo Qualificatore di testo:		
Antepri <u>m</u> a dati			
Antepri <u>m</u> a dati ////////////////////////////////////	//////////////////////////////////////		^ ~
Antepri <u>m</u> a dati	by Marco Meloni (www.melonimarco.it) 10:38:49	>	^ ~

4. Infine, cliccare su "Avanti" o "Fine" per avere i dati perfettamente ordinati:

38									
39	Stack poll	utant disp	ersion at gr	ound in th	of wind				
40	distance (conc SO2	conc NO2	conc H2S	conc p1	conc p2	conc p3 (ug	g/m3)	
41	1	0	0	0	0	0	0		
42	2	0	0	0	0	0	0		
43	3	0	0	0	0	0	0		
44	4	0	0	0	0	0	0		
45	5	0	0	0	0	0	0		
46	6	0	0	0	0	0	0		
47	7	0	0	0	0	0	0		
48	8	0	0	0	0	0	0		
49	9	0	0	0	0	0	0		
50	10	0	0	0	0	0	0		
51	11	0	0	0	0	0	0		
52	12	0	0	0	0	0	0		
53	13	0	0	0	0	0	0		
54	14	0	0	0	0	0	0		
55	15	0	0	0	0	0	0		
56	16	0	0	0	0	0	0		
57	17	0	0	0	0	0	0		
58	18	0	0	0	0	0	0		
59	19	0	0	0	0	0	0		
60	20	0	0	0	0	0	0		
61	21	0	0	0	0	0	0		
62	22	0	0	0	0	0	0		
63	23	0	0	0	0	0	0		
64	24	0	0	0	0	0	0		
65	25	٥	0	0	0	0	0		

4.2. Graficare i risultati

Una volta importati i dati, è possibile mostrare immediatamente il grafico di concentrazione degli inquinanti selezionando tutto l'intervallo di interesse e scegliendo uno dei grafici a dispersione:

Grafic	co 1 🖄	/ i 🖂	$\checkmark f_x \sim$																		
	А	В	С	D	Е	F	G	н	1	J	К	L	М	N	0	Р	Q	R	S	т	U
005	4965	9.24565	12.10164	9.681309	2.420327	3.630491	4.840655														
006	4966	9.243107	12.09831	9.678646	2.419662	3.629492	4.839323														
007	4967	9.240566	12.09498	9.675985	2.418996	3.628494	4.837992														
800	4968	9.238025	12.09166	9.673325	2.418331	3.627497	4.836662	0-							0						0
009	4969	9.235486	12.08833	9.670666	2.417666	3.6265	4.835333	Ĭ						Titolo	lel grafic	0					ĭ +
010	4970	9.232947	12.08501	9.668008	2.417002	3.625503	4.834004							motor	act Brane	0					
011	4971	9.23041	12.08169	9.665351	2.416338	3.624507	4.832676	40													4
012	4972	9.227874	12.07837	9.662696	2.415674	3.623511	4.831348														
013	4973	9.225339	12.07505	9.660041	2.41501	3.622515	4.830021	35													Y
014	4974	9.222806	12.07174	9.657388	2.414347	3.621521	4.828694														
015	4975	9.220273	12.06842	9.654736	2.413684	3.620526	4.827368														
016	4976	9.217742	12.06511	9.652085	2.413021	3.619532	4.826043	30													
017	4977	9.215211	12.0618	9.649436	2.412359	3.618538	4.824718					-									
018	4978	9.212682	12.05848	9.646787	2.411697	3.617545	4.823394	25													
019	4979	9.210154	12.05518	9.64414	2.411035	3.616553	4.82207														
020	4980	9.207627	12.05187	9.641494	2.410374	3.61556	4.820747														
021	4981	9.205101	12.04856	9.638849	2.409712	3.614568	4.819425	• 0 ²⁰													¢
022	4982	9.202576	12.04526	9.636205	2.409051	3.613577	4.818103														
023	4983	9.200053	12.04195	9.633563	2.408391	3.612586	4.816781	15													_
024	4984	9.19753	12.03865	9.630922	2.40773	3.611596	4.815461														
025	4985	9.195009	12.03535	9.628281	2.40707	3.610606	4.814141												•		
026	4986	9.192488	12.03205	9.625642	2.406411	3.609616	4.812821	10					No. of Concession, name								
027	4987	9.189969	12.02876	9.623005	2.405751	3.608627	4.811502														
028	4988	9.187451	12.02546	9.620368	2.405092	3.607638	4.810184	5				-				The rest of the local division in which the local division is not the local division of the local division is not the local division of the local division is not the local division of the local divi					
029	4989	9.184934	12.02217	9.617732	2.404433	3.60665	4.808866												-		
030	4990	9.182419	12.01887	9.615098	2.403775	3.605662	4.807549														
031	4991	9.179904	12.01558	9.612465	2.403116	3.604674	4.806232	0	0		1000		2000		3000		000	5	5000	6	000
032	4992	9.17739	12.01229	9.609833	2.402458	3.603687	4.804916		0		1000		2000		3000		000		000		000
033	4993	9.174878	12.009	9.607202	2.401801	3.602701	4.803601				• c	onc SO2 🛛 👲	conc NO2	 conc H2S 	 conc p1 	 conc p2 	 conc p3 (ug/m3)			
034	4994	9.172367	12.00572	9.604572	2.401143	3.601715	4.802286	Ó-							0						O
035	4995	9.169857	12.00243	9.601944	2.400486	3.600729	4.800972														
036	4996	9.167347	11.99915	9.599317	2.399829	3.599744	4.799658														
037	4997	9.164839	11.99586	9.596691	2.399173	3.598759	4.798345														
038	4998	9.162333	11.99258	9.594066	2.398516	3.597775	4.797033														
039	4999	9.159827	11.9893	9.591442	2.39786	3.596791	4.795721														
040	5000	9.157322	11.98602	9.588819	2.397205	3.595807	4.79441														
041																					

Figura 2: Distribuzione dei principali inquinanti al suolo, in base alla distanza dal punto di emisisone

I valori di concentrazione sono espressi in $\mu g/m^3$, la distanza è espressa in metri.

5. Calcolo dell'effetto camino – modello utilizzato

L'effetto camino è un fenomeno fisico legato al movimento dell'aria o di altri fluidi all'interno di un condotto verticale, come un camino o una torre. Esso si basa sulla dilatazione dei gas prodotta dal loro riscaldamento e dal conseguente stabilirsi di una differenza di densità e di pressione tra il punto più basso (in cui viene riscaldato il gas) e il punto più alto (in cui il gas fuoriesce all'esterno).

L'effetto camino è influenzato da vari parametri, tra cui l'altezza del condotto e la differenza di temperatura tra la base e la sommità. L'altezza del camino è particolarmente rilevante: maggiore è l'altezza, più significativo sarà il gradiente di pressione che si sviluppa, e quindi più forte sarà la corrente ascensionale dell'aria. La differenza di temperatura è l'altro fattore cruciale: quanto maggiore è la differenza tra la temperatura interna e quella esterna, tanto più marcata sarà la variazione di densità e, di conseguenza, più intenso sarà il flusso d'aria.

Affinchè il camino generi un tiraggio sufficiente, quest'ultimo deve essere in grado di vincere tutte le perdite di carico incontrate lungo il percorso, fino alla cima del camino.

StackCalc modella questo fenomeno tramite la seguente equazione:

$$H_{S}g(\rho_{a}-\rho_{f})=\sum\Delta P_{C}+\sum\Delta P_{D}+\Delta P_{TIP}$$
(5.1)

Dove

- H_s è l'altezza del camino, in metri;
- g è l'accelerazione di gravità, in m/s²
- $\rho_a \rho_f$ è la differenza tra le densità rispettivamente dell'aria esterna, e del gas che scorre dentro il camino (kg/m³). La densità è calcolata per entrambi i fluidi partendo dall'equazione di stato dei gas perfetti.
- $\sum \Delta P_c$ è pari alla sommatoria di tutte le perdite di carico concentrate lungo tutto il tratto di circuito considerato (Pa). Le perdite considerate dal programma sono attualmente:
 - Ingresso al camino
 - Uscita dal camino
 - Presenza o meno di valvola di regolazione o damper
- $\sum \Delta P_D$ è pari alla sommatoria delle perdite di carico distribuite lungo tutto il tratto di circuito considerato (Pa). Esse sono calcolate con <u>l'equazione di Darcy-Weisbach</u>, con il fattore di Darcy calcolato attraverso la <u>formula di Colebrook-White</u>. Si rimanda a testi di fluidodinamica per una descrizione dettagliata.
- Infine, ΔP_{TIP} è la perdita di carico presente nel caso si sia specificato un diametro della sezione di uscita inferiore al diametro del camino. Il programma simula questa restrizione approssimando il tip ad un orifizio concentrico. Il programma limita automaticamente il diametro del pit ad un valore minimo pari al 70% del diametro dello stack, nel caso il valore inserito in input sia inferiore a questo limite.

Nel caso il tiraggio naturale non sia sufficiente, il programma itera aumentando progressivamente il diametro dello stack e del pit (se presente) fino a quando i due valori non convergono.

6. Cenni di meteorologia e modelli utilizzati

La meteorologia è la scienza che studia l'atmosfera terrestre e i fenomeni che in essa si verificano. Analizza le condizioni atmosferiche come la temperatura, l'umidità, la pressione, il vento, le precipitazioni, e altri fattori che influenzano il clima e il tempo.

La dispersione in atmosfera degli effluenti gassosi uscenti da un camino rientra nel campo della meteorologia.

Questo fenomeno dipende da una serie di fattori che influenzano il comportamento degli inquinanti una volta immessi nell'atmosfera:

<u>Tipologia degli Effluenti</u>: Le proprietà fisiche e chimiche dei gas emessi, come la densità, la reattività chimica, e la solubilità in acqua, determinano come si disperdono e si depositano nell'ambiente.

<u>Condizioni Meteorologiche</u>: Il vento, la temperatura, l'umidità e la stabilità atmosferica sono determinanti principali. Il vento può trasportare gli effluenti su lunghe distanze, mentre la temperatura e l'umidità influenzano la densità e la velocità di dispersione.

<u>Stabilità Atmosferica</u>: La stabilità dell'atmosfera determina la capacità dell'aria di mescolarsi verticalmente. In condizioni di atmosfera stabile, la dispersione verticale è limitata, portando a una maggiore concentrazione degli inquinanti vicino alla sorgente. In condizioni di instabilità, invece, i gas tendono a disperdersi più rapidamente in verticale.

<u>Altezza del Camino</u>: L'altezza del camino influisce sulla distanza percorsa dagli effluenti prima di ricadere al suolo. Camini più alti tendono a disperdere gli inquinanti su un'area più ampia, riducendo le concentrazioni locali ma aumentando il potenziale impatto su aree più lontane.

<u>Topografia</u>: Anche la topografia del luogo influenza la dispersione degli effluenti. La presenza di grandi massi d'acqua (laghi, mari) e di edifici impatta fortemente su come gli inquinanti si distribuiscono nell'ambiente.

6.1. Condizioni meteorologiche: temperatura

Se si considera un elementino di volume gassoso uscente dal camino, questo entra nell'atmosfera con una propria temperatura diversa da quella atmosferica e un proprio volume. Esso andrà quindi incontro generalmente ad un raffreddamento e ad una espansione.

Le condizioni di uscita del gas dal camino, nonché le sue proprietà fisiche e chimiche, e le caratteristiche dell'aria atmosferica esterna, determinano se il gas sarà soggetto ad una spinta di galleggiamento positiva, neutra o negativa.

E' immediato constatare che la spinta di galleggiamento dipende dalla differenza tra la densità del gas e quella dell'aria che lo circonda ed in definitiva, se si considera entrambi come gas perfetti, <u>al loro peso molecolare e alla loro temperatura</u>.

Il peso molecolare del gas lo si può approssimare costante nel tempo, in quanto non stiamo considerando reazioni chimiche, ma non altrettanto si può dire della temperatura del gas, che potrà variare a causa della diluizione con l'aria circostante o a causa di fenomeni di evaporazione o condensazione originati dal rilascio.

Per quanto concerne invece la pressione, essa, come la temperatura, varierà con la quota.

Se si indica con z la quota a cui si trova l'elementino rispetto al suolo, è possibile scrivere la seguente equazione che esprime la variazione della pressione dell'aria con la quota:

$$dP = -\rho * g * dZ \tag{6.1}$$

Applicando la legge dei gas perfetti e considerando, una legge di trasformazione isoentropica per la temperatura:

$$T = T_1 * \left(\frac{P}{P_1}\right)^{\frac{K-1}{K}}$$
(6.2)

Dove

- T e T1: Temperatura nelle condizioni di pressione considerate (K)
- P e P1: Pressione nei punti di misura considerati (Pa)
- K = coefficiente di trasformazione isoentropica (1.4 per aria)

Integrando l'equazione 6.1 e sostituendo al suo interno quanto ricavato dalla equazione 5.2, è possibile dimostrare che <u>in condizioni adiabatiche</u>, la variazione di temperatura varia con la quota con la seguente relazione:

$$\frac{dT}{dZ} = -\frac{(k-1)*g}{k*R*PM}$$
(6.3)

Dove

- g = costante di accelerazione gravitazionale
- R = costante dei gas perfetti,
- PM = peso molecolare dell'aria.

Tale equazione, consente di determinare immediatamente, che in condizioni adiabatiche, si ha una diminuzione di circa 0.01°C di temperatura ogni metro di innalzamento di quota. In queste condizioni l'elementino di volume di troverà in equilibrio con l'aria circostante ad ogni quota, non essendo quindi sollecitato a salire o scendere di quota, si troverà in <u>condizioni neutre</u>.

Questa condizione è tipica quando si ha cielo coperto, nuvoloso e con venti da moderati a forti.

Tuttavia, possono esistere altre condizioni dell'aria che determinano condizioni di galleggiamento del gas completamente differenti.

In condizioni di caduta <u>subadiabatiche</u> $(-0.01 \circ \frac{c}{m} < \frac{dT}{dZ} < 0 \circ C/m)$, la velocità di caduta della temperatura è maggiore di quella adiabatica. In questo caso un elementino di gas che si trovasse ad una posizione Z₂, avrebbe una temperatura minore di quella della atmosfera che lo circonda alla stessa quota. L'elemento sarebbe quindi più pesante dell'aria che lo circonda e avere la tendenza a scendere fino ad una quota di equilibrio Zeq. Se invece di trova ad una quota inferiore a Zeq, poiché la temperatura dell'aria in questo punto è inferiore a quella del gas, il gas tenderà a salire fino al punto di equilibrio in Zeq. In questo caso l'atmosfera si dice <u>stabile</u>.

Un caso particolare di stabilità si verifica quando $\frac{dT}{dZ} = 0 \ ^{\circ}C/m$ (isotermia), nel qual caso l'atmosfera è molto stabile.

In condizioni di caduta <u>superadiabatiche</u> ($\frac{dT}{dZ} < -0.01 \ ^{\circ}C/m$), il fenomeno appena descritto si inverte: un elementino di gas che si trovasse ad una quota Z2, essendo più leggero dell'aria, continuerà a salire, mentre in un punto Z1 al di sotto del punto Ze di intersezione con la curva adiabatica, il gas, essendo più pesante, continuerà a scendere. In questi casi l'atmosfera si dice <u>instabile</u>. Queste condizioni sono tipiche in casi di forte irraggiamento o di passaggio di aria fredda su un terreno caldo.

Possono aversi infine casi in cui $\frac{dT}{dZ} > 0$. Si parla in questi casi di <u>inversioni termiche</u>. Caso tipico è il passaggio dal giorno alla notte.

I grafici che seguono illustrano graficamente i concetti espressi poco sopra.



Figura 3: Condizione di caduta subadiabatica



Figura 4: Condizione di caduta superadiabatica



Figura 5: Condizione di inversione termica

6.2. Classi di stabilità di Pasquill

A fronte di quanto espresso nei paragrafi precedenti, sono stati proposti diversi metodi per qualificare la stabilità atmosferica. Nel 1961 Pasquill propose le seguenti <u>classi di stabilità</u> atmosferica:

Velocità del vento (m/s)	Gio	orno, insola	azione	Notte			
, ,	Forte	Media	Debole	>50% offuscamento	<50% offuscamento		
<2	А	A-B	В	-	-		
2-3	A-B	В	С	E	F		
3-5	В	B-C	С	D	E		
5-6	С	C-D	D	D	D		
>6	С	D	D	D	D		

Esse comprendono tre classi per l'instabilità (A, B, C), una classe per la neutralità (D), e due classi per la stabilità (E ed F).

La selezione della classe, <u>anche nel programma StackCalc</u>, va effettuata in funzione della velocità del vento, dell'intensità della radiazione solare per il giorno, e della limpidezza del cielo durante la notte.

Tali classi sono ancora oggi utilizzate in modo esteso per classificare le condizioni meteo. In particolare, con esse è possibile determinare i coefficienti di dispersione atmosferica relativi al modello gaussiano utilizzato da StackCalc e descritto più avanti.

6.3. Velocità del vento

Un altro fattore fondamentale che influisce sulla dispersione degli effluenti è la velocità del vento. Il vento ha un comportamento dinamico che influisce pesantemente su forma e comportamento del pennacchio. Come già anticipato nel capitolo 3.3, la velocità del vento varia con la quota e poiché generalmente la misurazione della sua velocità viene fatta ad una quota di 10 m, è possibile stimare la velocità del vento ad una quota qualsiasi con la seguente relazione:

$$u = u_{10} * \left(\frac{H}{10}\right)^{\alpha} \tag{6.4}$$

Dove:

- u = velocità del vento nel punto di uscita del camino (m/s)
- u₁₀ = velocità del vento specificata a 10 metri dal suolo (m/s)
- H = altezza del camino (m)
- ∝ = parametro dipendente dalla classe di stabilità atmosferica:
 - 0.12 per classe A (fortemente instabile)
 - 0.16 per classe B (mediamente instabile)
 - 0.2 per classe C (debolmente instabile)
 - 0.25 per classe neutra D
 - 0.3 per classe E (debolmente stabile)

• 0.4 per classe F (stabile)

E' inoltre importante anche conoscere la direzione del vento, ovvero la distribuzione della forza nelle varie direzioni; per fare ciò ci si avvale di diagrammi polari che mostrano la probabilità di intensità dei venti nelle varie direzioni.

6.4. Topografia

Riveste infine importanza la morfologia del territorio, in quanto può influenzare pesantemente la dispersione degli effluenti: laghi e mari, presenza di centri abitati o ostacoli naturali (montagne o vallate), influenza sulla turbolenza dell'atmosfera e quindi sulla forma e comportamento del pennacchio.

Per esempio, la presenza di un edificio modifica la distribuzione delle velocità del vento, con formazione di vortici che influenzano la dispersione dell'effluente.

6.5. Innalzamento e forma del pennacchio

l gas uscenti dal camino, in una fase iniziale, tenderanno a muoversi verso l'alto, in virtù dei vari fattori elencati in precedenza. Ciò comporta essenzialmente un innalzamento apparente dell'altezza del camino, con un positivo effetto sulla dispersione degli effluenti.

Questo comportamento si spiega con la differenza di temperatura tra i gas emessi e l'aria circostante: i gas caldi, essendo meno densi, tendono a salire, creando un pennacchio che si innalza al di sopra del camino. Tale innalzamento aumenta la distanza verticale tra la sorgente di emissione e il livello del suolo, favorendo una maggiore diluizione degli inquinanti nell'atmosfera e riducendo, di conseguenza, il loro impatto al suolo. Inizialmente, i gas hanno una velocità di uscita con una componente diretta solo verticalmente; successivamente, essa si somma con la componente orizzontale dovuta al vento, con il risultato che la traiettoria del gas tende a curvare.

A causa dei fattori illustrati nei paragrafi precedenti, l'effettivo innalzamento del pennacchio può essere infine ulteriormente influenzato da altri fattori esterni, come le condizioni meteorologiche, la già dscritta velocità del vento, la stabilità atmosferica e la topografia circostante. Ad esempio, in condizioni di forte vento o di inversione termica, l'innalzamento del pennacchio potrebbe essere limitato o addirittura annullato, con una conseguente minore dispersione degli inquinanti e un possibile incremento della loro concentrazione a livello del suolo. Pertanto, è essenziale considerare questi fattori nelle valutazioni di impatto ambientale e nelle strategie di gestione delle emissioni.

In ogni caso, la spinta verticale del gas può quindi essere di natura completamente meccanica, oppure dipendere dalla temperatura dei gas uscenti.

In linea generale, se la differenza di temperatura tra i gas uscenti dal camino e l'aria ambiente è inferiore a 50°C, si parla di emissioni fredde. In questo caso il fenomeno di risalita è di natura completamente meccanica, e l'innalzamento del pennacchio oltre il punto di emissione può essere stimato con la seguente formula:

$$\Delta H = D_u * \left(\frac{V_u}{u}\right)^{1.4} \tag{6.5}$$

Dove

- ΔH = innalzamento del pennacchio rispetto al punto di emissione del gas, in m
- Du = Diametro della sezione di uscita del camino, in m
- Vu = velocità dei gas calcolata alla sezione di uscita del camino, m/s
- u = velocità del vento, calcolato alla quota corrispondente alla sezione di uscita dal camino, m/s

Se invece la differenza di temperatura è superiore a 50°C, occorre tenere conto delle condizioni atmosferiche. In condizioni di stabilità, l'innalzamento del pennacchio può essere stimato con la seguente formula:

$$\Delta H = 2.6 * \left(\frac{F}{s * u}\right)^{1/3}$$
(6.6)

Dove

$$F = g * V_u * \left(\frac{D_u}{2}\right)^2 \frac{T_u - T_a}{T_a}$$
(6.7)

- Con g = costante di accelerazione gravitazionale, m/s²
- T_u = Temperatura del gas nel punto di uscita, in K
- T_a = Temperatura dell'aria calcolata alla quota corrispondente al punto di uscita, in K

Infine, con s si indica il <u>parametro di stabilità</u>. Esso, come il nome lascia intuire, consente di determinare se l'atmosfera è stabile o meno. E' definito con la seguente equazione:

$$s = \frac{g}{T_a} \left(\frac{dT}{dZ} - \left(\frac{dT}{dZ} \right)_{ad} \right)^{[..]}$$
(6.8)

 $\operatorname{Con}\left(\frac{dT}{dZ}\right)_{ad}$ velocità di caduta adiabatica, pari a 0.01 K/m, come già descritto in precedenza.

Se s=0 si è in condizioni di atmosfera neutra, se s>0 l'atmosfera è stabile, mentre il contrario se s<0. In quest'ultimo caso, l'altezza del pennacchio può essere calcolata con la seguente equazione:

$$\Delta H = 1.6 * F^{1/3} * \left(\frac{3.5x_*}{u}\right)^{2/3}$$
(6.9)

Con $x_* = 14F^{5/8}$ se F<=55 e

$$x_* = 34F^{2/5}$$
 se F>55.

Infine, si definisce come <u>altezza effettiva del camino</u>, la somma tra l'altezza del camino e quella del pennacchio:

$$H_E = H_{stack} + \Delta H \tag{6.10}$$

6.6. Modello gaussiano di Pasquill-Gifford

Per prevedere la concentrazione di inquinanti emessi nell'atmosfera, StackCalc utilizza il modello gaussiano di dispersione atmosferica di Pasquill-Gifford.

Il modello si basa sull'assunto che la distribuzione della concentrazione dell'inquinante segue una distribuzione gaussiana nello spazio, sia in direzione orizzontale che verticale. Questo implica che la concentrazione di un inquinante si disperde nell'atmosfera seguendo una campana gaussiana, con la massima concentrazione al centro della nube di dispersione (plume) e una diminuzione graduale della concentrazione allontanandosi dal centro.

Il modello verte su alcuni parametri principali:

- **Sorgente puntuale**: Si assume che la sorgente dell'inquinante sia puntuale, come appunto accade per un camino. Tuttavia il modello è valido anche per ogni altra emissione concentrata in un punto specifico.
- **Vento medio**: La dispersione si assume influenzata dalla velocità e direzione del vento, che trasporta l'inquinante lungo la direzione del vento prevalente.
- **Parametri di dispersione**: Questi parametri descrivono la larghezza della nube di dispersione in direzione orizzontale e verticale. Essendo un modello gaussiano, ciò equivale a rappresentali tramite le deviazioni standard $\sigma_y e \sigma_z$, che variano in funzione della distanza dalla sorgente e delle condizioni atmosferiche.
- **Categorie di stabilità atmosferica**: Come descritto nei paragrafi precedenti, Pasquill ha introdotto una classificazione delle condizioni atmosferiche in sei classi di stabilità (A a F), le quali influenzano σ_y e σ_z .
- Altezza di rilascio. L'altezza alla quale l'inquinante è emesso rispetto al suolo è fondamentale per determinare la distribuzione verticale della concentrazione.

6.6.1. Equazione generale del modello

La concentrazione C(x,y,z) a una certa distanza dalla sorgente, può essere espressa dall'equazione:

$$C(x, y, z) = \frac{Q}{2\pi u \sigma_y \sigma_z} \exp\left(-\frac{y^2}{2\sigma_y^2}\right) \left[\exp\left(-\frac{(z-H_E)^2}{2\sigma_z^2}\right) + \exp\left(-\frac{(z+H_E)^2}{2\sigma_z^2}\right)\right]$$
(6.11)

Dove

- C(x, y, z) è la concentrazione dell'inquinante in funzione delle coordinate x, y, z;
- Q è la portata in massa di inquinante emesso nel tempo;
- u è la velocità media del vento lungo la direzione x;
- $\sigma_y e \sigma_z$ sono le deviazioni standard in direzione laterale (y) e verticale (z), che descrivono la dispersione della plume;
- $H_E = H_{stack} + \Delta H$ è l'altezza effettiva del camino.

A partire dall'equazione 6.11, è possibile ricavare tutti i casi particolari di interesse. Attualmente, StackCalc permette di calcolare la concentrazione nei punti C(x, 0, 0), i quali corrispondono al profilo di concentrazione a terra in direzione del vento.

6.6.2. Parametri di dispersione

StackCalc calcola i parametri di dispersione σ_y e σ_z in funzione della classe di stabilità di Pasquill considerata, con le seguenti espressioni:

Classe atmosferica	σ_y	σ_z
А	0.22 <i>x</i>	$\sigma_z = 0.2x$
	$b_y = \frac{1}{1 + 0.0001x}$	
В	$\sigma = \frac{0.16x}{1000000000000000000000000000000000000$	$\sigma_z = 0.12x$
	$b_y = \frac{1}{1 + 0.0001x}$	
С	$\sigma = 0.11x$	$\sigma = 0.08x$
	$b_y = \frac{1}{1 + 0.0001x}$	$o_z = \frac{1}{1 + 0.0002x}$
D	$\sigma = 0.08x$	$\sigma = 0.06x$
	$b_y = \frac{1}{1 + 0.0001x}$	$b_z = \frac{1}{1 + 0.00015x}$
E	0.06 <i>x</i>	0.03 <i>x</i>
	$o_y = \frac{1}{1 + 0.0001x}$	$o_z = \frac{1}{1 + 0.0003x}$
F	0.04 <i>x</i>	0.016x
	$o_y = \frac{1}{1 + 0.0001x}$	$o_z = \frac{1}{1 + 0.0001x}$

6.6.3. Limitazioni

Il modello ha le seguenti limitazioni:

- **Condizioni di vento costante**. Il modello assume che la velocità del vento nella direzione considerata sia sempre costante;
- Assenza di reazioni chimiche. Il modello non considera reazioni chimiche durante la dispersione degli inquinanti.
- **Terreni pianeggianti**. Il modello implementato in StackCalc non considera la presenza di terreni complessi (presenza di edifici molto alti, montagne o depressioni considerevoli).