

# **AUSTAL2000**

**Programmbeschreibung zu Version 2.4**

**Stand 2009-01-31**

**Ingenieurbüro Janicke, Dunum**

Stoffe nach TA Luft im Auftrag von:

**Umweltbundesamt, Berlin**

Geruchsausbreitung im Auftrag von:

**Landesanstalt für Umweltschutz, Karlsruhe**  
**Niedersächsisches Landesamt für Ökologie, Hildesheim**  
**Landesumweltamt NRW, Essen**

# Inhaltsverzeichnis

<b>Änderungen zur Programmbeschreibung vom 2008-11-03</b>	<b>iii</b>
<b>Änderungen in Programmversion 2.4</b>	<b>v</b>
<b>1 Übersicht</b>	<b>1</b>
<b>2 Installation</b>	<b>3</b>
2.1 Windows . . . . .	4
2.2 Linux . . . . .	5
<b>3 Arbeitsweise</b>	<b>6</b>
3.1 Eingabedaten für die Ausbreitungsrechnung . . . . .	7
3.2 Ergebnisse der Ausbreitungsrechnung . . . . .	18
3.3 Koordinaten und Koordinatensystem . . . . .	22
3.4 Rechnen mit Zeitreihen . . . . .	22
3.4.1 AKTerm-Format des DWD . . . . .	23
3.4.2 Explizite Zeitreihe . . . . .	26
3.4.3 Ergebnisse . . . . .	28
3.5 Rechnen mit situationsabhängigen Parametern . . . . .	29
3.6 Ausbreitungsrechnung für komplexes Gelände . . . . .	31
3.6.1 Festlegung des Geländeprofiles . . . . .	31
3.6.2 Festlegung der Gebäude . . . . .	34
3.6.3 Berechnung des Windfeldes . . . . .	34
3.6.4 Praktische Durchführung . . . . .	36
3.7 Verwendung extern erzeugter meteorologischer Felder . . . . .	37
3.8 Festlegung der Rechnetze . . . . .	40
3.9 Ableitung von Abgasen über Schornsteine und Kühltürme . . . . .	43
3.10 Bewertete Geruchsstundenhäufigkeiten . . . . .	45
<b>4 Beispiele</b>	<b>48</b>
4.1 Beispielanwendung . . . . .	48
4.2 Beispiele . . . . .	50
<b>Anhänge</b>	<b>53</b>
<b>A Verifikationsrechnungen</b>	<b>53</b>
00 Schätzung des Stichprobenfehlers . . . . .	55
01 Berechnung der Geruchsstundenhäufigkeit . . . . .	56
02 Bewertung von Geruchsstundenhäufigkeiten . . . . .	59
11 Homogenitätstest: Homogene Turbulenz, konstanter Zeitschritt . . . . .	61
12 Homogenitätstest: Homogene Turbulenz, variabler Zeitschritt . . . . .	61
13 Homogenitätstest: Inhomogene Turbulenz, konstanter Zeitschritt . . . . .	61
14 Homogenitätstest: Inhomogene Turbulenz, variabler Zeitschritt . . . . .	63

21	Depositionstest: Deposition, keine Sedimentation	63
22a	Depositionstest: Sedimentation ohne Deposition	65
22b	Depositionstest: Deposition mit Sedimentation	66
31	Test des Taylor-Theorems	66
41	Test des Berljand-Profiles	68
51a	Test der Abgasfahnenüberhöhung (VDI 3782 Blatt 3)	72
51b	Test der Abgasfahnenüberhöhung (Parameter sq)	73
51c	Test der Abgasfahnenüberhöhung (VDI 3784 Blatt 2)	74
61	Test der Bahn im 3-dimensionalen Windfeld	75
<b>B</b>	<b>Dateistrukturen</b>	<b>77</b>
B.1	DMNA-Dateien	77
B.2	Werte auf dem Arakawa-C-Netz	80
B.3	Rauhigkeitskataster	81
<b>C</b>	<b>Programmstruktur</b>	<b>85</b>
C.1	Compiler	86
C.2	Internationalisierung	86
<b>D</b>	<b>Das Windfeldmodell TALdia</b>	<b>90</b>
D.1	Mathematische Berechnung des diagnostischen Windfeldes	91
D.1.1	Geländefolgende Koordinaten	91
D.1.2	Das Rechenprinzip	93
D.1.3	Berücksichtigung des Geländeprofils	94
D.1.4	Die Modellierung der Prandtl-Schicht	96
D.2	Berücksichtigung von Gebäuden	96
D.2.1	Naher Nachlauf	97
D.2.2	Prandtl-Schicht und Frontwirbel	100
D.2.3	Gebäudeinduzierte Zusatzwirbel	100
D.2.4	Modellparameter	101
<b>E</b>	<b>Sedimentierender Staub</b>	<b>102</b>
<b>F</b>	<b>Künstliche Sternstrukturen in der Immissionsverteilung</b>	<b>104</b>
<b>G</b>	<b>Genauigkeit der Geruchsstundenbestimmung</b>	<b>108</b>
<b>H</b>	<b>Änderungen in früheren Versionen</b>	<b>111</b>
H.1	Änderungen in Version 2.3	111
H.2	Änderungen in Version 2.2	112
H.3	Änderungen in Version 2.1	114
H.4	Änderungen in Version 2.0	116

## **Änderungen zur Programmbeschreibung vom 2008-11-03**

- Update-Informationen (Seite iv).

## Update-Informationen zu Version 2.4.7

Änderungen seit der letzten veröffentlichten Version 2.4.4:

- Problem 2008-11-28 (keine zeitabhängige Vorgabe von Parameter lq möglich) behoben.
- Problem 2008-12-04 (falsche statistische Unsicherheit der Geruchsstundenhäufigkeit an Monitorpunkten bei Verwendung einer AKS) behoben.
- Problem 2008-12-18 (Abbruch von TALdia bei englischer Textausgabe und Verwendung einer AKS) behoben.
- Bei Angabe von UTM-Koordinaten: Verwendung des Streifens 32 bei fehlender Streifenangabe in der Koordinatenangabe.
- Harmonisierung der Zusatzangaben, die in den Datenköpfen der DMNA-Dateien zur Information ausgeschrieben werden:
  - Parameternamen T1, T2, XMIN, YMIN, DELTA, ZSCL, SSCL, SK jetzt kleingeschrieben.
  - Statt PGM jetzt prgm für die Programmkernkennung.
  - Statt ident jetzt idnt für die Projektkennung.
  - Statt gakrx und gakry jetzt einheitlich refx und refy für den Referenzpunkt.
  - Kennung der Intervall-Länge (eine Stunde, 1:00:00) jetzt einheitlich über Parameter dt.
  - Kennung des Referenzdatums über Parameter rdat.
  - Kennung des verwendeten geografischen Koordinatensystems über Parameter ggcs.
  - Arraytyp Z (Parameter artp) für Zeitreihendateien.

## Änderungen in Programmversion 2.4

- Internationalisierung.

Da schon mehrfach die Aufgabe bestand, AUSTAL2000 in einem anderssprachigen Land zur Verfügung zu stellen, wurden die Programme so umgestellt, daß alle Texte, die landesspezifisch sind, vom eigentlichen Programm separiert und in besonderen Dateien zusammengefaßt sind (siehe Abschnitt C.2). Ohne Verwendung eines Sprachpaketes erscheinen alle Texte in Englisch und ohne Verwendung von Sonderzeichen.

AUSTAL2000 wird standardmäßig auf der Webseite [www.austal2000.de](http://www.austal2000.de) mit den deutschen Sprachpaketen gebündelt, die für Windows in Latin1 (*Codepage* 1252) und für Linux in UTF8 kodiert sind. Für den deutschen Anwender ergibt sich daher keine Änderung.

- Bewertete Geruchsstundenhäufigkeiten.

Zusätzlich zum bisherigen Vorgehen, alle Gerüche in dem einen Stoff odor zusammenzufassen, gibt es die Möglichkeit, entsprechend der neuen GIRL 2008 Gerüche aus Tierhaltungsanlagen artspezifisch zu bewerten (siehe Abschnitt 3.10).

- Ausweisung der statistischen Unsicherheit an Monitorpunkten.

Auch für die an Monitorpunkten berechneten Werte wird in der Protokolldatei eine statistische Unsicherheit ausgewiesen, die aus der Zeitreihe der Werte an den Monitorpunkten berechnet wird (hier gibt es jetzt auch eine Zeitreihe der statistischen Unsicherheit).

Bei der Berechnung der statistischen Unsicherheit für die Staubkonzentration konnte es bisher passieren, daß der ausgewiesene Wert zu niedrig war. Das Berechnungsverfahren wurde so geändert, daß die Werte für die Komponenten  $x$ ,  $x-1$  und  $x-2$  jetzt als statistisch korreliert angesehen werden. Damit wird jetzt eine Einzelquelle korrekt behandelt, bei einem Mehrquellensystem kann der ausgewiesene Wert zu hoch sein.

- Verwendung einer minimalen Bauhöhe von 10 m bei der Berechnung der mittleren Rauigkeitslänge.
- Optional Angabe eines absoluten Pfades in rb.
- Änderung von Parameternamen im Kopf der ausgeschriebenen DMNA-Dateien: Der Referenzpunkt ist statt unter `gakrx/gakry` unter `refx/refy` aufgeführt; der Titel wird statt unter `KENNUNG` unter `ident` (bei Monitorzeitreihen unter `idnt`) aufgeführt.

# 1 Übersicht

Das Programmsystem AUSTAL2000 berechnet die Ausbreitung von Schadstoffen und Geruchsstoffen in der Atmosphäre. Es ist eine Umsetzung des Anhang 3 der TA Luft.<sup>1</sup> Das dem Programm zu Grunde liegende Modell ist in der Richtlinie VDI 3945 Blatt 3 beschrieben.

Diese Dokumentation beschreibt die Version 2.4 des Programmsystems. Es stehen ausführbare Programme für Windows und für Linux einschließlich der Quelltexte frei zur Verfügung.<sup>2</sup> Die Programme sind unter Windows 2000/XP und Linux (SUSE 11.0 und Ubuntu 8.04) entwickelt und getestet worden.

Das Programmsystem AUSTAL2000 ist eine beispielhafte Umsetzung des Anhangs 3 der TA Luft. Folgende Aspekte sind in ihm realisiert:

- Zeitreihenrechnung
- Statistikrechnung
- Alle Stoffe, für die Immissionswerte angegeben sind
- Punkt-, Linien-, Flächen- und Volumenquellen
- Beliebig viele Quellen
- Abgasfahnenüberhöhung (nach VDI 3782 Blatt 3, VDI 3784 Blatt 2 oder explizit)
- Umwandlung von NO nach NO<sub>2</sub> (nach VDI 3782 Blatt 1)
- Deposition
- Sedimentierende Stäube
- Bestimmung von Geruchsstunden nach GIRL
- **NEU:** Bewertete Geruchsstoffe
- Zeitabhängige Emissionsparameter
- Situationsabhängige Emissionsparameter
- Schätzung der statistischen Unsicherheit
- Automatische Festlegung des Rechnernetzes
- Automatische Berechnung von  $z_0$
- Meteorologische Zeitreihen (AKTerm) im Format des DWD

---

<sup>1</sup>Siehe [http://www.umweltbundesamt.de/luft/messeinrichtungen/TALuft\\_020724.pdf](http://www.umweltbundesamt.de/luft/messeinrichtungen/TALuft_020724.pdf).

<sup>2</sup>Siehe Webseite [www.austal2000.de](http://www.austal2000.de).

- Übernahme der Anemometerhöhe aus der AKTerm des DWD
- Rechnung für ein Raster von Aufpunkten
- Berechnung der Zeitreihe der Zusatzbelastung für Beurteilungspunkte
- Berechnung der Immissionskennwerte der Zusatzbelastung
- Berechnung der Immissionskennwerte der Gesamtbelastung aus Zeitreihen
- Gegliedertes Gelände
- Gebäudeumströmung
- Vorgabe von Gebäuden als Quader, Zylinder oder in Form einer Rasterdatei
- Automatische Festlegung geschachtelter Netze bei Gebäudeumströmung
- Verifikation nach VDI 3945 Blatt 3

Die Berechnung der dreidimensionalen Windfelder bei Rechnungen in gegliedertem Gelände oder mit Gebäuden erfolgt mit dem diagnostischen Windfeldmodell *TALdia*.<sup>3</sup>

Die Berechnung der Abgasfahnenüberhöhung nach der Richtlinie VDI 3784 Blatt 2 *Ausbreitungsrechnung bei Ableitung von Abgasen über Kühltürme* erfordert das Programm *VDISP*. Die Windows-Version kann vom VDI kostenlos bezogen werden,<sup>4</sup> wird aber auch zusammen mit AUSTAL2000 ebenso wie die entsprechende Linux-Version zur Verfügung gestellt.

Die Ergebnisse einer Rechnung zur Geruchsausbreitung<sup>5</sup> müssen meist noch auf die in der Geruchs-Immissions-Richtlinie (GIRL) festgelegten Beurteilungsflächen umgerechnet werden. Hierfür wird das Zusatzprogramm *A2KArea* zur Verfügung gestellt, siehe Webseite [www.austal2000g.de](http://www.austal2000g.de). Installation (JAVA-Programm) und Handhabung sind in einem separaten Dokument beschrieben.

*Achtung: Senden Sie bitte Anmerkungen, Anregungen und evtl. Fehlerberichte ausschließlich per Email an: [info@austal2000.de](mailto:info@austal2000.de)*

*Achtung: Zur Bearbeitung eines Fehlerberichtes ist es erforderlich, daß alle Dateien mitgesandt werden, die zur Rekonstruktion des Fehlers notwendig sind.*

<sup>3</sup>Vorhaben *Weiterentwicklung eines diagnostischen Windfeldmodells für den anlagenbezogenen Immissionsschutz (TA Luft)* des Umweltbundesamtes Berlin, Förderkennzeichen 203 43 256, siehe Webseite [www.austal2000.de](http://www.austal2000.de).

<sup>4</sup>Siehe Webseite [www.vdi.de/vdisp](http://www.vdi.de/vdisp).

<sup>5</sup>Im Auftrag von: Landesanstalt für Umweltschutz (Karlsruhe; heute: Landesanstalt für Umwelt, Messungen und Naturschutz), Niedersächsisches Landesamt für Ökologie (Hildesheim; heute: Staatliches Gewerbeaufsichtsamt), Landesumweltamt NRW (Essen; heute: Landesamt für Natur, Umwelt und Verbraucherschutz). Zusammenfassender Bericht: JANICKE, L., JANICKE, U.: *Die Entwicklung des Ausbreitungsmodells AUSTAL2000G*, Berichte zur Umweltp Physik, Nummer 5, ISSN 1439-8222, Hrsg. Ing.-Büro Janicke, Dunum (August 2004), siehe Webseite [www.janicke.de](http://www.janicke.de).



## 2 Installation

Es werden eine Reihe von Archiven benötigt, die von der Webseite [www.austal2000.de](http://www.austal2000.de) kostenlos heruntergeladen werden können. Dort werden zur Verfügung gestellt:

---

<i>Basispakete (siehe Abschnitt 2, Anhang C)</i>	
<code>a2k-vers-programs-sys_de.zip</code>	Programme AUSTAL2000, TALdia, VDISP und Batch-Dateien für das System <code>sys</code>
<code>a2k-vers-manual_de.zip</code>	Programmbeschreibung zu AUSTAL2000
<i>Rauhigkeitslängen-Kataster (siehe Anhang B.3)</i>	
<code>a2k-vers-z0-gk03.zip</code>	Kataster für Deutschland (CORINE 2000) im Gauß-Krüger-System (3. Streifen)
<code>a2k-vers-z0-utm32.zip</code>	Kataster für Deutschland (CORINE 2000) im UTM-System (Zone 32)
<i>Zusätzliche Programmpakete (siehe Abschnitt 4, Anhang A, Anhang C)</i>	
<code>a2k-vers-verification_de.zip</code>	Verifikationsrechnungen mit Ergebnissen
<code>a2k-vers-examples_de.zip</code>	Beispielrechnungen mit Ergebnissen
<code>a2k-vers-programs-sys_de.zip</code>	Programme übersetzt mit dem GNU-Compiler
<code>a2k-vers-source.zip</code>	Quelltexte aller Programme
<i>Zusätzliche Spracherweiterungen (siehe Abschnitt 2.1 bzw. 2.2 und Anhang C.2)</i>	
<code>a2k-vers-nls_de.zip</code>	Deutsche Sprachpakete in UTF8
<code>a2k-vers-nls_de@latin1.zip</code>	Deutsche Sprachpakete in ISO-8859-1
<code>a2k-vers-nls_en.zip</code>	Englische Sprachpakete in UTF8
<code>a2k-vers-nls_en@latin1.zip</code>	Englische Sprachpakete in ISO-8859-1
<code>a2k-vers-src_de.zip</code>	Deutsche Sprachdateien (zur Kompilierung) in UTF8
<code>a2k-vers-src_en.zip</code>	Englische Sprachdateien (zur Kompilierung) in UTF8
<i>Verschiedenes</i>	
<code>a2k-vers-report_de.zip</code>	Projektbericht zur Entwicklung von AUSTAL2000
<code>a2k-vers-validation_de.zip</code>	Validierungsrechnungen (siehe Projektbericht)
<code>a2k-vers-test-area_de.zip</code>	Testrechnungen für eine große Flächenquelle (siehe Projektbericht zu AUSTAL2000)
<code>a2k-vers-test-scatter_de.zip</code>	Testrechnungen zur statistischen Unsicherheit (siehe Projektbericht zu AUSTAL2000)
<code>dmk-vers-report_de.zip</code>	Projektbericht zur Entwicklung des Windfeldmodells für Gebäudeumströmung
<code>dmk-vers-validation_de.zip</code>	Validierungsrechnungen zur Gebäudeumströmung (siehe Projektbericht zum Windfeldmodell)

---

Es werden mindestens die beiden Basispakete benötigt, für eine automatische Berechnung der Bodenrauhigkeit auch das entsprechende Katasterpaket.

Die aktuelle Versionsnummer *vers* mit Stand vom 2009-01-31 ist 2.4.7. Zur Zeit werden Programme für folgende Systeme bereitgestellt:

<i>sys</i>	System	<i>K</i>
windows	Windows 2000/XP, übersetzt mit Intel-C 10.1 (optimiert)	WI-x
linux	Linux, übersetzt mit Intel-C 10.1 (optimiert)	LI-x
windows-gcc	Windows 2000/XP, übersetzt mit GNU-C 3.4.5 (ohne Optimierung)	WG-0
linux-gcc	Linux, übersetzt mit GNU-C 4.3.1 (ohne Optimierung)	LG-0

*Achtung: Die GNU-Versionen der Programme sind deutlich langsamer als die optimierten Intel-Version und dienen in erster Linie als Referenz. Anhang C enthält einige Geschwindigkeitsvergleiche.*

Die Ergebnisse von Programmen, die mit verschiedenen Compilern übersetzt wurden, können sich im Rahmen der statistischen Unsicherheit des Verfahrens in seltenen Fällen unterscheiden. In den Protokolldateien ist neben der Versionsnummer des Programms auch das Kürzel *K* angegeben, aus dem der verwendete Compiler zu ersehen ist.

## 2.1 Windows

1. Legen Sie zunächst einen Ordner an, in dem AUSTAL2000 installiert werden soll (Hauptordner). Er kann einen beliebigen Namen haben, im folgenden wird er mit *A2K* bezeichnet.
2. Kopieren Sie in den Ordner *A2K* die gewünschten Archive.
3. Entpacken Sie die Archive in den Ordner *A2K* unter Beibehaltung der in den Archiven vorgesehenen Pfade. Wählen Sie zum Entpacken der Programme das Archiv mit der gewünschten Compiler-Version. Die Programme *AUSTAL2000*, *TALdia*, *VDISP* und die Sprachpakete (Latin1) werden beim Entpacken direkt in den Ordner *A2K* kopiert.
4. Wenn Sie andere als die im vorigen Schritt installierten Sprachpakete benötigen: Entfernen Sie diese Pakete aus dem Programmordner, entpacken Sie dorthin das Archiv mit den gewünschten Sprachpaketen und kopieren Sie dann die Sprachpakete aus dem entpackten Unterordner *nls\Sprachpaket* in den Programmordner.

Damit ist die Installation abgeschlossen. Es werden keine Änderungen am System oder Eintragungen in die *Registry* vorgenommen. Sie können anschließend die Archive wieder löschen. Zum Deinstallieren löschen Sie einfach den gesamten Ordner *A2K*.

## 2.2 Linux

1. Legen Sie zunächst ein Verzeichnis an, in dem AUSTAL2000 installiert werden soll (Hauptordner). Es kann einen beliebigen Namen haben, im folgenden wird es mit *A2K* bezeichnet.
2. Kopieren Sie in das Verzeichnis *A2K* die gewünschten Archive.
3. Entpacken Sie jedes der Archive, also beispielsweise

```
lj@linde:/a2k > unzip a2k-2.4.7-programme-linux
```

Wählen Sie zum Entpacken der Programme das Archiv mit der gewünschten Compiler-Version. Die Programme *AUSTAL2000*, *TALdia*, *VDISP* und die Sprachpakete (UTF8) werden beim Entpacken direkt in das Verzeichnis *A2K* kopiert.

4. Wenn Sie andere als die im vorigen Schritt installierten Sprachpakete benötigen:<sup>6</sup> Entfernen Sie diese Pakete aus dem Programmordner, entpacken Sie dorthin das Archiv mit den gewünschten Sprachpaketen und kopieren Sie dann die Sprachpakete aus dem entpackten Unterordner *nls/Sprachpaket* in den Programmordner.

Damit ist die Installation abgeschlossen. Sie können anschließend die Archive wieder löschen. Zum Deinstallieren löschen Sie einfach das gesamte Verzeichnis *A2K*.

Der Verzeichnisbaum der installierten Dateien hat folgende Struktur:

```
A2K\
A2K\ austal2000.exe
A2K\ A2K_en@latin1.nls
...
A2K\nls\
A2K\nls\en@latin1\
A2K\nls\en@latin1\A2K_en@latin1.nls
...
A2K\test\
A2K\test\anonym.aks
A2K\test\simple\
A2K\test\simple\ austal2000.txt
...
A2K\verif\
A2K\verif\verify.bat
A2K\verif\evaluate.bat
A2K\verif\verif00.exe
A2K\verif\00\
A2K\verif\00\ austal2000.txt
...
```

<sup>6</sup>Achten Sie darauf, welche Kodierung Ihr System verwendet. Sie können es an den Standardeinstellungen für den Editor oder die Konsole erkennen. Eventuell müssen Sie die UTF8-Sprachpakete beispielsweise durch die in ISO-8859-1 ersetzen.

### 3 Arbeitsweise

Die Darstellung der Arbeitsweise bezieht sich auf ein Windows-System. Die Unterschiede bei einem Linux-System sind so geringfügig, daß auf sie nicht besonders hingewiesen wird.

Das Programm *AUSTAL2000* arbeitet nicht interaktiv. Vor Beginn der Ausbreitungsrechnung für ein Projekt sind alle erforderlichen Eingabedaten in einem Projektordner zusammenzustellen (siehe Abschnitt 3.1). Dann wird das Programm gestartet, die Ausbreitungsrechnung ohne weitere Interaktion mit dem Anwender durchgeführt und das Ergebnis der Rechnung im Projektordner abgespeichert (siehe Abschnitt 3.2). Die Rechnung wird in einer Protokolldatei protokolliert.

*Achtung: In Abschnitt 4.1 ist eine einfache Beispielanwendung aufgeführt.*

Das Programm wird in der Regel aus einem DOS-Fenster heraus gestartet. Sie erhalten ein DOS-Fenster über die Menu-Folge

Start/Programme/Zubehör/Eingabeaufforderung

Machen Sie den Ordner *A2K* zum aktuellen Ordner des DOS-Fensters. Anschließend können Sie das Programm durch Eingabe von

```
austal2000 [-D] Projekt [Option]
```

starten, wobei *Projekt* durch den Namen des von Ihnen angelegten Projektordners zu ersetzen ist. Bei dieser Pfadangabe kann unter Windows wahlweise der Vorwärts-Schrägstrich (/) oder der Rückwärts-Schrägstrich (\) verwendet werden.

Ist keine Option angegeben, dann wird vom Programm eine Ausbreitungsrechnung durchgeführt. Sonst wird, je nach dem Wert von *Option*, eine der folgenden Aktionen ausgeführt:

- a Die Auswertung der Rechenergebnisse aus einer zuvor durchgeführten Ausbreitungsrechnung, insbesondere der Zeitreihen für Beurteilungspunkte, wird noch einmal durchgeführt (siehe Abschnitt 3.4).
- D Wird beim Programmaufruf diese Option als erstes Argument angegeben, dann wird eine bereits vorhandene Protokolldatei zu Anfang gelöscht. Sonst wird das neue Protokoll an das alte angehängt.
- h Ein Hilfetext mit den möglichen Aufrufoptionen wird auf den Bildschirm ausgegeben.
- help Eine Auflistung aller möglichen Eingabeparameter in Datei *austal2000.txt* wird auf den Bildschirm ausgegeben.
- z Ist eine Zeitreihenrechnung mit einer AKTerm vorgesehen, dann wird mit dieser Option nur die Umwandlung der AKTerm in eine Zeitreihendatei *zeitreihe.dmna* bewirkt. Diese Datei kann dann für die Ausbreitungsrechnung ergänzt werden (siehe Abschnitt 3.4).

Zusätzlich können folgende Optionen angegeben werden:<sup>7</sup>

- `--language=lan` Es wird das Sprachpaket *lan* verwendet. Dieses kann entweder direkt im Programmordner oder dort im Unterverzeichnis `nls\lan` stehen. Wird als *lan* ein Minuszeichen angegeben (also `--language=-`), dann wird kein Sprachpaket geladen, auch wenn eines im Programmordner vorhanden sein sollte.
- `-Agerman` In den Ausgabedateien wird bei der Darstellung von Gleitkommazahlen ein Dezimal-Komma verwendet (Standard ist ein Dezimal-Punkt). Dies betrifft auch die Ergebnisse in der Protokolldatei. Diese Option betrifft nicht die Eingabedateien. Dort sind beide Schreibweisen zulässig, wobei in DMNA-Dateien im Dateikopf explizit angegeben werden muß, welche Schreibweise verwendet wird (siehe Anhang B). Diese Option hat Vorrang gegenüber einem eventuell vorhandenen Parameter `lc` in der Eingabedatei.
- `-l` Es wird eine Windfeldbibliothek erzeugt (siehe Abschnitt 3.6), sofern komplexes Gelände vorliegt oder Gebäude definiert sind, und es wird keine Ausbreitungsrechnung durchgeführt. Eine eventuell schon vorhandene Windfeldbibliothek wird nach Bestätigung durch den Benutzer gelöscht.
- `-p` Bei Rechnungen in ebenem Gelände ohne Gebäude schreibt das Programm die verwendeten eindimensionalen Grenzschichtprofile für jedes Zeitintervall in die Protokolldatei `austal2000.log` aus.
- `-vLevel` Das Programm soll in der Protokolldatei vermerken, was es alles tut (*verbose*). Standard ist der *Level 3*. Je größer die Zahl *Level* ist, desto ausführlicher wird die Protokolldatei.
- `-X0` Standardmäßig wird unter Windows bei Verwendung des Sprachpaketes `de@latin1` die Bildschirmausgabe entsprechend der *Codepage 850* kodiert, da dies für die Konsole die Standardeinstellung ist. Die angegebene Option unterdrückt dieses Umkodieren.

### 3.1 Eingabedaten für die Ausbreitungsrechnung

Die Rechnung wird in einem kartesischen Koordinatensystem durchgeführt, dessen *x*-Achse von West nach Ost und dessen *y*-Achse von Süd nach Nord verläuft. Alle Längen- und Koordinatenangaben erfolgen in Meter und beziehen sich auf dieses Koordinatensystem. Die absolute Lage des Nullpunktes des Koordinatensystems wird vom Anwender für jedes Projekt festgelegt, entweder im Gauß-Krüger-Koordinatensystem (Parameter `gx` und `gy`) oder im UTM-Koordinatensystem (Parameter `ux` und `uy`). Praktischerweise wählt man den Nullpunkt so, daß er in der Nähe des Emissionsschwerpunktes liegt.

---

<sup>7</sup>Nicht dokumentierte Optionen, die das Ergebnis beeinflussen können und ausschließlich internen Testzwecken dienen, sind `-J` und `-x`.

*Achtung: Die Parameter  $g_x$  und  $g_y$  bzw.  $u_x$  und  $u_y$  sind die einzigen Koordinatenangaben, für die Absolutwerte zulässig sind. Alle anderen Koordinatenangaben dürfen betragsmäßig nicht größer als 200 000 sein (siehe Abschnitt 3.3).*

Es wird ein rechteckiges Rechnetz verwendet, das horizontal äquidistant unterteilt ist und vertikal ( $z$ -Achse) mit der Höhe zunehmende Maschenweiten besitzt. Es können auch mehrere Rechnetze gleichzeitig verwendet werden, die vertikal gleich gerastert sind, sich aber horizontal durch Ausdehnung und Maschenweite unterscheiden (siehe Abschnitt 3.8).

Folgende Dateien werden benötigt:

1. Die Textdatei `austal2000.txt` mit den wichtigsten Eingabeparametern wie Emissionsquellen und Quellstärken (im Projektordner).
2. Eine meteorologische Zeitreihe oder eine Häufigkeitsstatistik von Ausbreitungssituationen (Pfadangabe in `austal2000.txt`).
3. Bei zeitabhängigen Emissionsparametern: Die Zeitreihe der Parameterwerte in der Datei `zeitreihe.dmna` (im Projektordner).
4. Bei situationsabhängigen Parametern (Statistikrechnung), siehe Abschnitt 3.5: Für jeden situationsabhängigen Parameter eine DMNA-Datei mit den Werten (im Projektordner).
5. Bei automatischer Bestimmung von  $z_0$ : Das Rauigkeitskataster im Hauptordner von AUSTAL2000 (Datei `z0-gk.dmna` bei Verwendung von Gauß-Krüger-Koordinaten bzw. `z0-utm.dmna` bei Verwendung von UTM-Koordinaten).
6. Bei komplexem Gelände: Das Geländeprofil für das gewählte Rechengebiet in der Datei `zg00.dmna` (im Projektordner). Es kann automatisch aus einem digitalen Geländemodell erzeugt werden (Pfadangabe mit dem Parameter `gh` in `austal2000.txt`).

Die Eingabe für AUSTAL2000 besteht mindestens aus der Textdatei `austal2000.txt` und entweder einer meteorologischen Zeitreihe (AKTerm) oder einer Häufigkeitsstatistik von Ausbreitungssituationen (AKS). Beide können zum Beispiel vom Deutschen Wetterdienst (DWD) bezogen werden.

Für Testzwecke stellt der DWD fünf Zeitreihen über fünf aufeinander folgende Jahre (Dateien `anno95.akt` bis `anno99.akt` bzw. im neuen Format Dateien `anno95.akterm` bis `anno99.akterm`) und die entsprechende AKS über diesen Zeitraum (`anonym.aks`) zur Verfügung. Sie sind in den Beispielpaketen von AUSTAL2000 enthalten.

Statt einer AKTerm können Sie auch direkt die Zeitreihe `zeitreihe.dmna` der meteorologischen Parameter und eventuell weiterer zeitabhängiger Parameter vorgeben. Näheres hierzu ist im Abschnitt 3.4 beschrieben.

Bei Rechnungen für komplexes Gelände wird zusätzlich die Datei `zg0l.dma` (Netznummer  $l$ ,  $l = 0$  ohne Netzschachtelung) mit dem Geländeprofil benötigt. Sie enthält für die Gitterpunkte des Rechengitters (Eckpunkte der GitterzellenO) die Geländehöhen (siehe Abschnitt 3.6, beachten Sie auch Abschnitt 3.8).

Die Textdatei `austal2000.txt` enthält die Angaben zu dem zu bearbeitenden Projekt. Sie kann mit einem einfachen Editor<sup>8</sup> erstellt werden. Bei Verwendung eines Textverarbeitungsprogrammes ist darauf zu achten, daß die Datei als einfache Textdatei und nicht als RTF-Datei oder als Word-Dokument gespeichert wird.

Die Eingabedatei besteht aus Kommentarzeilen und aus Datenzeilen.<sup>9</sup> Kommentarzeilen beginnen mit einem Minuszeichen und können beliebig eingestreut sein. Datenzeilen beginnen mit dem Namen eines Parameters und enthalten anschließend durch Leerzeichen oder Tabulatoren getrennt einen oder mehrere Werte, die diesem Parameter zugeordnet sind.

Als Werte können Zahlen oder Zeichenketten auftreten. Zahlen können wahlweise mit einem Dezimal-Punkt oder einem Dezimal-Komma geschrieben werden (Tausender-Trennzeichen sind nicht zulässig), Zeichenketten sind in der Regel in Anführungszeichen eingeschlossen. An Datenzeilen können, durch ein halbes Anführungszeichen<sup>10</sup> getrennt, Kommentare angefügt werden.

Zahlenwerte werden in den Einheiten Gramm, Meter und Sekunde angegeben, der Wärmestrom in MW, die Temperatur in Grad Celsius. Dies bedeutet beispielsweise auch, daß Windgeschwindigkeiten in m/s und Quellstärken in g/s anzugeben sind. Geruchsemissionen sind in GE/s anzugeben. Für Parameter, die nicht angegeben sind, werden Standardwerte angenommen.

Zeitangaben haben das Format

*Jahr-Monat-Tag.Stunde:Minute: Sekunde.*

Die Eingabe ist beendet, wenn entweder die Eingabedatei zu Ende ist oder eine Zeile mit einem Stern in der ersten Spalte angetroffen wird. Eine einfache Eingabedatei könnte beispielsweise folgendermaßen aussehen:

```
-- Beispiel einer einfachen Eingabedatei
-----
ti "demo-1"          ' Kennzeichnung des Projektes
az "../anno95.akt"  ' zu verwendende AKTerm
gx 3500000          ' Rechtswert des neuen Nullpunktes
gy 5500000          ' Hochwert des neuen Nullpunktes
hq      50          ' Quellhöhe (m)
-----
so2  5.56          ' g/s, entspricht 20 kg/h
*
```

<sup>8</sup>Zum Beispiel *Notepad*, erreichbar über die Menu-Folge Start/Programme/Zubehör/Editor.

<sup>9</sup>Eine Zeile darf höchstens 31996 Zeichen lang sein.

<sup>10</sup>auf der deutschen Tastatur über dem Zeichen #.

In diesem Beispiel befindet sich die Quelle in der Mitte des Rechengebiets, das vom Programm festgelegt wird, und die Rauigkeitslänge wird vom Programm unter Rückgriff auf das Rauigkeitskataster berechnet.

Die folgende Auflistung enthält die zur Zeit angebbaren Parameter (ohne die Definition der Quellstärken) und ihre Standardwerte.<sup>11</sup> Sie sind hier in alphabetischer Folge aufgeführt, können aber in beliebiger Reihenfolge stehen. In runden Klammern ist jeweils die Anzahl der erforderlichen Werte angegeben, wobei  $n_q$  die Anzahl der Quellen,  $n_b$  die Anzahl der Gebäude,  $n_n$  die Anzahl der Rechnernetze (maximal 6),  $n_p$  die Anzahl der Beurteilungspunkte (maximal 20) und  $n_z$  die Anzahl der Schichten in der Vertikalen (maximal 100) bezeichnet.

Für Parameter, deren Wert eine Zeichenkette ist (z.B. `ti`), darf diese maximal 255 Zeichen lang sein. Enthält die Zeichenkette Leerzeichen, muß sie in Anführungszeichen eingeschlossen sein.

**ab** ( $n_b$ ) Ausdehnung des Gebäudes in  $x$ -Richtung, wenn keine Drehung vorliegt (Standardwert 0).

Ein Gebäude wird als Quader definiert, der um die vertikale Achse gedreht sein kann. Ohne Drehung bezeichnen `xb` und `yb` in der Aufsicht die linke untere (südwestliche) Ecke des Quaders und `cb` ist seine vertikale Ausdehnung (der Quader liegt immer am Erdboden auf). Die Parameter `ab` und `bb` sind seine Ausdehnungen in  $x$ - und  $y$ -Richtung. Der Winkel `wb` bezeichnet eine Drehung um die linke untere Ecke gegen den Uhrzeigersinn (in Grad).

Zylinderförmige Gebäude (z.B. Kühltürme) können über einen negativen Wert von `bb` definiert werden, sein Betrag bezeichnet dann den Durchmesser des Zylinders. In diesem Fall muß der Parameter `ab` den Wert 0 haben, `xb` und `yb` bezeichnen den Mittelpunkt der Zylindergrundfläche, und `wb` wird ignoriert.

**aq** ( $n_q$ ) Ausdehnung der Quelle in  $x$ -Richtung, wenn keine Drehung vorliegt (Standardwert 0).

Eine Quelle wird als Quader definiert, der um die vertikale Achse gedreht sein kann. Ohne Drehung bezeichnen `xq` und `yq` in der Aufsicht die linke untere Ecke des Quaders, `hq` ist sein Abstand vom Erdboden. Die Parameter `aq`, `bq` und `cq` sind seine Ausdehnungen in  $x$ -,  $y$ - und  $z$ -Richtung. Der Winkel `wq` bezeichnet eine Drehung um die linke untere Ecke gegen den Uhrzeigersinn (in Grad).

**as** (1) Name der Häufigkeitsstatistik von Ausbreitungssituationen (AKS).

Steht die AKS nicht im Projektordner, dann ist der Pfad relativ zum Projektordner oder absolut anzugeben. Beispiele:

```
as anonym.aks      ' Datei steht im Projektordner
as ../anonym.aks   ' Datei steht im übergeordneten Ordner
as f:/aks/anonym.aks ' Datei steht auf einem anderen Laufwerk
```

<sup>11</sup>Weitere Parameter, die einen Einfluß auf das Ergebnis haben können und ausschließlich für Testzwecke konzipiert sind (und zu ihrer Wirksamkeit die NOSTANDARD-Option erfordern), sind: `hm`, `ie`, `im`, `mh`, `x1`, `x2`, `x3`, `y1`, `y2`, `y3`.



Wenn im Projektordner keine Zeitreihe `zeitreihe.dmna` steht (siehe Abschnitt 3.4), dann muß entweder mit `as` eine Statistik oder mit `az` eine AKTerm angegeben werden.

- az (1) Name der meteorologischen Zeitreihe (AKTerm), vgl. `as`.
- bb ( $n_b$ ) Ausdehnung des Gebäudes in  $y$ -Richtung, wenn keine Drehung vorliegt (Standardwert 0), vgl. `ab`.
- bq ( $n_q$ ) Ausdehnung der Quelle in  $y$ -Richtung, wenn keine Drehung vorliegt (Standardwert 0), vgl. `aq`.
- cb ( $n_b$ ) Vertikale Ausdehnung des Gebäudes (Standardwert 0), vgl. `ab`.
- cq ( $n_q$ ) Vertikale Ausdehnung der Quelle (Standardwert 0), vgl. `aq`.
- d0 (1) Verdrängungshöhe  $d_0$  der meteorologischen Profile (Standardwert  $6z_0$ ).
- dd ( $n_n$ ) Horizontale Maschenweite des Rechengitters.

Der vom Programm gewählte Standardwert ist bei Rechnungen ohne Gebäude die kleinste angegebene mittlere Quellhöhe  $hq+0.5*cq$ , mindestens aber 16 m.

Das Rechengitter besteht in  $x$ -Richtung aus  $n_x$  Gittermaschen beginnend bei  $x_0$ , entsprechend in  $y$ -Richtung. Ist die Lage und die Ausdehnung des Rechengebietes nicht angegeben, dann wird es bei Rechnungen ohne Gebäude so gewählt, daß für jede Quelle ein Kreis mit dem Radius des 50-fachen der mittleren Quellhöhe (mindestens 1000 m) und der Quelle im Mittelpunkt noch im Inneren des Rechengebietes liegt. Bei Rechnungen mit Gebäuden wird standardmäßig mit geschachtelten Netzen gerechnet, wobei sich Lage und Ausdehnung der Netze an der Quell- und Gebäudekonfiguration orientieren (siehe Abschnitt 3.8).

- dq ( $n_q$ ) Durchmesser der Quelle (Standardwert 0). Dieser Parameter wird nur zur Berechnung der Abgasfahnenüberhöhung verwendet, vgl. `qq`.
- gh (1) Name der Datei mit dem digitalen Geländemodell (typischerweise im Format Arcinfo-GRIDASCII).

Der Dateiname wird nur ausgewertet, sofern das Geländeprofil `zg0/l.dmna` (Netznummer  $l$ ,  $l = 0$  ohne Netzsachtelung) noch nicht vorliegt. Andernfalls wird dieser Parameter nur verwendet um anzuzeigen, daß für komplexes Gelände gerechnet werden soll. In diesem Fall reicht als Parameterwert ein Stern (siehe Abschnitt 3.6).

*Achtung: Die maximale Steilheit des Geländes wird in der Protokolldatei vermerkt (als Steigung über die Distanz einer Gittermasche und in Klammern über die Distanz zweier Gittermaschen).*

- gx (1) Rechtswert des Koordinaten-Nullpunktes in Gauß-Krüger-Koordinaten.

Die angegebenen Quellkoordinaten werden zur Berechnung von  $z_0$  intern auf den Streifen umgerechnet, in dem das Gauß-Krüger-Rauhigkeitskataster (Datei `z0-gk.dmna`) definiert ist (standardmäßig der 3. Streifen), siehe Abschnitt B.3.

**gy** (1) Hochwert des Koordinaten-Nullpunktes in Gauß-Krüger-Koordinaten, vgl. **gx**.

**ha** (1) Anemometerhöhe  $h_a$  über Grund.

Wird der Wert der Anemometerhöhe explizit vorgegeben, wird er benutzt. Ansonsten wird, falls eine AKTerm, die Angaben zur Anemometerhöhe für alle Rauigkeitsklassen enthält, vorgegeben ist, hieraus der zur aktuellen Rauigkeitslänge gehörige Wert ausgesucht. Sonst wird der Standardwert  $10 \text{ m} + d_0$  verwendet.<sup>12</sup>

**hh** ( $n_z + 1$ ) Vertikales Raster, angegeben durch die  $z$ -Koordinaten der Randpunkte der Schichten als Höhe über Grund. Die Standardsetzung bei Rechnungen ohne Gebäude ist

**hh** 0 3 6 10 16 25 40 65 100 150 200 300 400 500 600 700 800 1000 1200 1500

Bei Rechnungen mit Gebäuden siehe **qb**. Ein Setzen dieses Parameters ist nur wirksam, wenn gleichzeitig die Option **NOSTANDARD** angegeben ist, siehe **os**.

**hp** ( $n_p$ ) Höhe des Monitorpunktes (Beurteilungspunkt) über Grund (Standardwert 1.5).

**hq** ( $n_q$ ) Höhe der Quelle (Unterkante) über dem Erdboden (Standardwert nicht vorhanden, dieser Parameter muß gesetzt werden), vgl. **aq**.

**lc** (1) Sprachspezifische Zahlendarstellung: Hat **lc** den Wert **C**, dann wird bei der Zahlenausgabe ein Dezimalpunkt verwendet (dies ist der Standard), bei **german** wird ein Dezimalkomma verwendet. Dieser Parameter kann durch die Aufrufoption **-A** überschrieben werden.

**lq** ( $n_q$ ) Flüssigwassergehalt der Abgasfahne in kg/kg bei Ableitung der Abgase über einen Kühlturm (Standardwert 0).

Ist dieser Parameter mit einem Wert größer 0 angegeben, dann wird für die betreffende Quelle die Abgasfahnenüberhöhung gemäß VDI 3784 Blatt 2 berechnet. **lq** kann zeitabhängig vorgegeben werden.

**nx** ( $n_n$ ) Anzahl der Gittermaschen in  $x$ -Richtung, vgl. **dd**.

**ny** ( $n_n$ ) Anzahl der Gittermaschen in  $y$ -Richtung, vgl. **dd**.

<sup>12</sup> Zur Klarstellung: Die Windgeschwindigkeit  $u$  wird bei neutraler Schichtung gemäß TA Luft und VDI 3783 Blatt 8 nach folgender Gleichung bestimmt:

$$u(z) = u_a \ln\left(\frac{z - d_0}{z_0}\right) / \ln\left(\frac{h_a - d_0}{z_0}\right) \quad \text{für } z \geq d_0 + 6z_0$$

Hier ist  $u_a$  die Windgeschwindigkeit am Ort des Anemometers (aus AKTerm, AKS oder selbst definierter Zeitreihe),  $z$  die Höhe über dem Erdboden und für  $h_a$  wird der Zahlenwert eingesetzt, der als Parameter **ha** angegeben ist.

Entsprechend Anhang 3 der TA Luft wird das Windprofil unterhalb der Höhe  $d_0 + 6z_0$  linear interpoliert bis auf den Wert 0 bei  $z = 0$ , alle anderen Profile werden in diesem Bereich konstant auf ihrem Wert bei  $d_0 + 6z_0$  gehalten.

nz ( $n_n$ ) Anzahl der Gittermaschen in z-Richtung.

Dieser Parameter sollte im Regelfall nicht vorgegeben zu werden, er wird vom Programm automatisch gesetzt. Das Programm setzt die Anzahl immer auf den durch hh festgelegten Maximalwert  $n_z$ , nur bei Netzschachtelung mit Gebäuden wird die Anzahl für das feinste Netz so gewählt, daß es sich bis zur doppelten Höhe des höchsten Gebäudes erstreckt.

*Achtung: Eine Vorgabe wird nur bei Gebäuden mit Netzschachtelung ausgewertet. Hierbei muß beachtet werden, daß Partikel, die ein Netz verlassen, in das nächst gröbere Netz übernommen und Partikel, die das gröbste Netz verlassen, aussortiert werden; insbesondere der Wert für das gröbste Netz sollte also immer auf den Maximalwert  $n_z$  gesetzt sein.*

os (1) Zeichenkette zur Festlegung von Optionen. Werden mehrere Optionen angegeben, dann sind die Schlüsselworte bzw. Zuweisungsteile unmittelbar hintereinander durch ein Semikolon getrennt zu schreiben.

Bei Standardrechnungen sind folgende Optionen möglich:

NESTING Statt eines einzigen Netzes mit einheitlicher Maschenweite werden geschachtelte Netze mit unterschiedlicher Maschenweite generiert (siehe Abschnitt 3.8).

-NESTING Bei Rechnungen mit Gebäuden wird keine Netzschachtelung generiert.

SCINOTAT Alle berechneten Konzentrations- oder Depositionswerte werden in wissenschaftlicher Schreibweise (Exponentialdarstellung mit 4 signifikanten Stellen) dargestellt.

Abweichungen vom Standardverhalten werden durch die Option NOSTANDARD ermöglicht. Es sind u.a. folgende Angaben in Kombination mit der Option NOSTANDARD möglich (siehe auch Anhang A):

BS= $c_{BS}$  Bei Rechnungen mit dem Stoff odor bzw. odor\_nnn wird der Wert  $c_{BS}$  als Beurteilungsschwelle verwendet (Standardwert 0.25 GE/m<sup>3</sup>).

SORRELAX Bei der Berechnung der Gebäudeumströmung mit dem Modellansatz DMK werden für das dort verwendete SOR-Verfahren (*successive over-relaxation*) weniger stringente Abbruchkriterien verwendet. Ein Abbruch der Windfeldberechnung aufgrund beispielsweise eines ungünstig gewählten Vertikalrasters kann mit dieser Option unter Umständen umgangen werden.

SPECTRUM Bei sedimentierendem Staub wird die Masse innerhalb einer Korngrößenklasse gleichmäßig über den gesamten Korngrößenbereich verteilt und die Sedimentationsgeschwindigkeit wird für jedes Partikel entsprechend seinem aerodynamischen Durchmesser berechnet, siehe Anhang E.

SPREAD Der Minimalwert des horizontalen Diffusionskoeffizienten und damit die minimale horizontale Fahnenbreite wird heraufgesetzt, um künstliche Sternstrukturen in der Immissionsverteilung zu vermeiden (siehe Anhang F).

*Achtung: NOSTANDARD-Optionen sollten nur wenn wirklich erforderlich eingesetzt werden, und dann mit der nötigen Sorgfalt.*

- qb (1) Qualitätsstufe für die automatische Festlegung der Rechenetze und des Vertikalrasters bei Rechnungen mit Gebäuden (Standardwert 0).

Das unterste Vertikalintervall hat immer die Ausdehnung von 0 m bis 3 m. Darüber hat das Vertikalraster bis zum Überschreiten der doppelten Höhe des höchsten Gebäudes die Maschenweite  $\Delta z$ . Die Maschenweite nimmt dann bis zum nächstfolgenden Wert des Standardrasters (siehe hh) pro Intervall um 50% in ganzzahligen Werten zu, darüber werden die Stützpunkte des Standardrasters verwendet.<sup>13</sup> Das feinste Netz hat die horizontale Maschenweite  $\Delta x$ . Die Werte von  $\Delta x$  und  $\Delta z$  sind wie folgt festgelegt:

qb		-3		-2		-1		0		1
$\Delta x$		32		16		8		4		2
$\Delta z$		6		4		3		3		2

- qq ( $n_q$ ) Wärmestrom  $M_q$  des Abgases in MW (Standardwert 0) zur Berechnung der Abgasfahnenüberhöhung.

Er ist aus der Abgastemperatur  $T_q$  (in ° Celsius) und dem Volumenstrom des Abgases ( $f$ ) im Normzustand  $R^{14}$  (in  $m^3/s$ ) gemäß  $M_q = 1.36 \cdot 10^{-3} \cdot (T_q - T_0) \cdot R$  zu berechnen mit  $T_0 = 10^\circ$  Celsius.

Wird nur der Parameter qq aber nicht vq angegeben, dann wird die Abgasfahnenüberhöhung nach VDI 3782 Blatt 3 nur mit dem thermischen Anteil (wie in der alten TA Luft) berechnet. Der Impulsanteil kann nur wirksam werden, wenn sowohl vq als auch dq größer 0 sind. qq kann zeitabhängig vorgegeben werden.

Wird der Parameter qq verwendet (vorzugsweise für die Berechnung der Überhöhung nach VDI 3782 Blatt 3), dann sollte der Parameter tq nicht angegeben werden oder den Wert 0 besitzen.

- qs (1) Qualitätsstufe zur Festlegung der Freisetzungsrates von Partikeln (Standardwert 0).

Eine Erhöhung um 1 bewirkt jeweils eine Verdoppelung der Partikelzahl und damit eine Verringerung der statistischen Unsicherheit (Streuung) um den Faktor  $1/\sqrt{2}$ . Allerdings verdoppelt sich damit auch die Rechenzeit. Entsprechendes gilt für eine Verringerung des Wertes. Standardmäßig wird eine AKS mit mindestens 43 000 000 Partikeln gerechnet, eine AKTerm mit mindestens 63 000 000 Partikeln.

Der Wertebereich ist standardmäßig auf -4 bis +4 begrenzt, kann aber mit Setzen der Option NOSTANDARD auch überschritten werden.

<sup>13</sup>Für qb gleich 0 und ein 20m hohes Gebäude beispielsweise ist das automatisch generierte Vertikalraster 0 3 6 9 12 15 18 21 24 27 30 33 36 39 42 46 52 65 100 150 200 300 400 500 600 700 800 1000 1200 1500.

<sup>14</sup>Umrechnungsformel  $R = 0.25 \cdot 3.1415926 \cdot dq \cdot dq \cdot vq \cdot 273.15 / (273.15 + tq)$ .

rb (1) Name der Datei mit den aufgerasterten Gebäudeumrissen (DMNA-Format), Pfad-angabe wie bei as.

Eine solche Datei kann alternativ zur expliziten Vorgabe von Gebäuden (vgl. ab) verwendet werden. Der Datenteil ist zwei-dimensional und enthält für jede Zelle des Rasters als Integer-Wert die Anzahl der Vertikalintervalle mit der Ausdehnung  $dz$  zur Festlegung der Gebäudehöhe. Die Intervallbreite  $dz$ , der westliche Rand  $x_0$ , der südliche Rand  $y_0$  und die Maschenweite  $dd$  des Rasters müssen im Dateikopf vermerkt sein. Das Raster muß nicht mit dem verwendeten Rechengitter übereinstimmen, seine Zellen werden vor der Rechnung analog zu explizit vorgegebenen Gebäuden automatisch auf dem Rechengitter aufgerastert.

rq ( $n_q$ ) Relative Feuchte der Abgasfahne in Prozent bei Ableitung der Abgase über einen Kühlturm (Standardwert 0).

Ist dieser Parameter mit einem Wert größer 0 angegeben, dann wird für die betreffende Quelle die Abgasfahnenüberhöhung gemäß VDI 3784 Blatt 2 berechnet. rq kann zeitabhängig vorgegeben werden.

sd (1) Anfangszahl des Zufallszahlengenerators (Standardwert 1111). Durch Wahl einer anderen Zahl wird eine andere Folge von Zufallszahlen generiert, so daß in den Ergebnissen eine andere Stichprobe vorliegt.

sq ( $n_q$ ) Zeitskala  $T_U$  (siehe VDI 3945 Blatt 3, Abschnitt D5) zur Berechnung der Abgasfahnenüberhöhung (Standardwert 0).

Wird dieser Parameter angegeben, dann wird die Abgasfahnenüberhöhung nach dem in VDI 3945 Blatt 3, Abschnitt D5 angegebenen Verfahren berechnet, wobei der Parameter  $v_q$  als nach oben gerichtete Zusatzgeschwindigkeit  $U$  interpretiert wird. sq kann zeitabhängig vorgegeben werden.

ti (1) Zeichenkette zur Kennzeichnung des Projektes (Standardwert TEST). Diese Kennzeichnung wird in alle bei der Rechnung erzeugten Dateien übernommen.

tq ( $n_q$ ) Abgastemperatur in Grad Celsius (Standardwert 0) zur Berechnung der Abgasfahnenüberhöhung.

Wird der Parameter tq verwendet (vorzugsweise für die Berechnung der Überhöhung nach VDI 3784 Blatt 2), dann sollte der Parameter qq nicht angegeben werden oder den Wert 0 besitzen. tq kann zeitabhängig vorgegeben werden.

ux (1) Rechtswert (*easting*) des Koordinaten-Nullpunktes in UTM-Koordinaten.

Zur Bestimmung von  $z_0$  erfolgt keine Koordinatenumrechnung, die Koordinaten ux und uy müssen also in derselben Zone wie das verwendete Rauigkeitskataster (Datei  $z_0$ -utm.dmna) vorgegeben werden, siehe Abschnitt B.3.

uy (1) Hochwert (*northing*) des Koordinaten-Nullpunktes in UTM-Koordinaten, vgl. ux.

vq ( $n_q$ ) Ausströmgeschwindigkeit des Abgases (Standardwert 0), vgl. qq und sq. vq kann zeitabhängig vorgegeben werden.

- wb** ( $n_b$ ) Drehwinkel des Gebäudes um eine vertikale Achse durch die linke untere Ecke (Standardwert 0), vgl. **ab**.
- wq** ( $n_q$ ) Drehwinkel der Quelle um eine vertikale Achse durch die linke untere Ecke (Standardwert 0), vgl. **aq**.
- x0** ( $n_n$ ) Linker (westlicher) Rand des Rechengebietes, vgl. **dd**.
- xa** (1)  $x$ -Koordinate der Anemometerposition (Standardwert 0). Die Position des Anemometers muß innerhalb des Rechengebietes liegen.
- xb** ( $n_b$ )  $x$ -Koordinate des Gebäudes (Standardwert 0), vgl. **ab**.
- xp** ( $n_p$ )  $x$ -Koordinate des Monitorpunktes (Beurteilungspunkt).
- xq** ( $n_q$ )  $x$ -Koordinate der Quelle (Standardwert 0), vgl. **aq**.
- y0** ( $n_n$ ) Unterer (südlicher) Rand des Rechengebietes, vgl. **dd**.
- ya** (1)  $y$ -Koordinate der Anemometerposition (Standardwert 0), vgl. **xa**.
- yb** ( $n_b$ )  $y$ -Koordinate des Gebäudes (Standardwert 0), vgl. **ab**.
- yp** ( $n_p$ )  $y$ -Koordinate des Monitorpunktes (Beurteilungspunkt).
- yq** ( $n_q$ )  $y$ -Koordinate der Quelle (Standardwert 0), vgl. **aq**.
- z0** (1) Rauigkeitslänge  $z_0$ .

Ist dieser Parameter nicht angegeben, wird er automatisch mit Hilfe des Rauigkeitskatalogs berechnet, siehe Abschnitt B.3, und auf einen der in der TA Luft vorgegebenen Werte gerundet. Hierfür müssen entweder **gx** und **gy** oder **ux** und **uy** vorgegeben sein.

Bei Verwendung der Option **NOSTANDARD** und expliziter Vorgabe von  $z_0$  wird der für die Grenzschichtprofile verwendete Wert von  $z_0$  nicht auf einen der in der TA Luft vorgegebenen Werte gerundet, wohl aber zur Herleitung der Monin-Obukhov-Länge aus einer Klug/Manier-Klassenangabe und zum Auslesen der Anemometerhöhe aus dem Datenkopf einer Zeitreihen-Datei.

Die Quellstärken bzgl. der verschiedenen Schadstoffe werden so angegeben wie die anderen Quellparameter auch. Der Parametername bezeichnet die Stoffkomponente und als Werte sind die Quellstärken der einzelnen Quellen bezüglich dieser Komponente aufzuführen (in g/s bzw. GE/s).

Folgende Gase können angegeben werden:

so2	Schwefeldioxid, SO <sub>2</sub>
no	Stickstoffmonoxid, NO
no2	Stickstoffdioxid, NO <sub>2</sub>
nox	Stickstoffoxide, NO <sub>x</sub> (angegeben als NO <sub>2</sub> )
bz1	Benzol
tce	Tetrachlorethen
f	Fluorwasserstoff, angegeben als F
nh3	Ammoniak, NH <sub>3</sub>
hg	Quecksilber, Hg
xx	Unbekannt
odor	Unbewerteter Geruchsstoff
odor_nnn	Bewerteter Geruchsstoff mit dem Bewertungsfaktor, der sich aus der Kennung <i>nnn</i> ergibt, siehe Abschnitt 3.10. Mögliche Werte für <i>nnn</i> sind 050 (in Baden-Württemberg: 040), 075 (in Baden-Württemberg: 060), 100 und 150

Der Stoff NO<sub>x</sub> wird vom Programm unabhängig von den Stoffen NO und NO<sub>2</sub> behandelt. Das bedeutet, daß hier noch einmal die gleichen Emissionen anzugeben sind wie bei NO und NO<sub>2</sub>, also nach der Rechenvorschrift  $nox = no2 + 1.53 * no$ . Der Stoff xx kann verwendet werden, wenn für einen Stoff, der nicht zuvor aufgeführt wurde, eine Ausbreitungsrechnung „gemäß TA Luft“ durchgeführt werden soll. Die gasförmige Komponente von xx und die Geruchsstoffe odor und odor\_nnn werden ohne Deposition gerechnet.

Für Stäube sind verschiedene Korngrößenklassen (1 bis 4 und *unbekannt*) zu unterscheiden. Der Parametername besteht aus dem Stoffnamen, einem Minuszeichen und der Nummer der Korngrößenklasse. Staub mit einem aerodynamischen Korngrößendurchmesser größer als 10 µm hat, wenn seine Aufteilung auf Klasse 3 und 4 nicht bekannt ist, die Klassenbezeichnung u. Folgende Stäube können angegeben werden:

pm	Staub allgemein
as	Arsen, As
pb	Blei, Pb
cd	Cadmium, Cd
ni	Nickel, Ni
hg	Quecksilber, Hg
t1	Thallium, Tl
xx	Unbekannt

Schwebstaub (PM-10) wird durch die beiden Komponenten pm-1 und pm-2 repräsentiert.

### 3.2 Ergebnisse der Ausbreitungsrechnung

Das Programm legt zunächst im Projektordner eine Protokolldatei (Textdatei) mit dem Namen `austal2000.log` an, in der es u.a. den Zeitpunkt der Rechnung, die Programmversion und den Namen des Projektordners vermerkt. Ist eine solche Datei bereits vorhanden, wird sie standardmäßig nicht neu beschrieben, sondern das neue Protokoll wird an das alte angehängt (Löschen des alten Inhalts wird mit der Option `-D` forciert). Anschließend werden die aus der Eingabedatei `austal2000.txt` gelesenen Parameter aufgelistet. Nach einigen Informationen zum Rechenlauf folgt eine Kurzauswertung der Ergebnisse.

Die Ergebnisse der Ausbreitungsrechnung werden für die verschiedenen Stoffe jeweils in separaten Dateien abgelegt. Die Dateinamen haben die Form

*Stoff-TypParameterNetz*

und die Namensweiterung `.dmna`. Der Aufbau dieser Dateien ist im Anhang B beschrieben. Die Daten werden schichtweise ausgeschrieben, wobei so viele Schichten ausgegeben werden, daß alle Aufpunkthöhen erfaßt werden. Haben alle Aufpunkte die Standardhöhe von 1.5 m, dann wird nur die bodennächste Schicht ausgegeben. Die Höhenwerte der Begrenzungsflächen dieser Schichten stehen im Kopf der Datei als Parameter `SK` (siehe Eingabeparameter `hh`).

*Achtung: Die Bezeichnungen für Typ und Parameter sind von der Spracheinstellung abhängig (siehe Abschnitt C.2). Im folgenden sind die deutschen Versionen aufgeführt.*

- Welche Ergebnistypen *Typ* ausgegeben werden, hängt davon ab, welche Immissionswerte für den betreffenden Stoff existieren. Die folgende Tabelle gibt eine Übersicht über die verwendeten Typen:

Stoff	Mittelungszeit		
	Jahr	Tag	Stunde
so2	j00	t03	s24
no2	j00		s18
nox	j00		
pm	j00 dep	t35	
nh3	j00 dep		
xx	j00 dep		
odor	j00		
odor_nnn	j00		



**j00** : Jahresmittel der Konzentration/Geruchsstundenhäufigkeit  
**dep** : Jahresmittel der Deposition  
**tnn** : Maximales Tagesmittel mit *nn* Überschreitungen  
**snn** : Maximales Stundenmittel mit *nn* Überschreitungen

*Achtung: Das Jahresmittel bezieht sich, präziser gesagt, auf das Mittel über den von der meteorologischen Zeitreihe abgedeckten Zeitraum (in ganzen Tagen). Entsprechendes gilt für die Geruchsstundenhäufigkeit.*

Die berechneten Werte werden in der Regel in der Maßeinheit angegeben, die in der TA Luft bei der Festlegung des zugehörigen Immissionswertes verwendet wird. Die Maßeinheit ist auch im Kopf der Datei als Parameter `unit` vermerkt. Die Geruchsstundenhäufigkeit wird immer in Prozent der Gesamtstundenzahl angegeben.

Bei einer Zeitreihenrechnung muß nach TA Luft, Anhang 3, Abschnitt 8.1 die Anzahl der gültigen Stundenmittel in der meteorologischen Zeitreihe mindestens 90% der Jahresstunden (8760) betragen. Ist das nicht der Fall, wird für die Auswertung die Anzahl der zulässigen Überschreitungen automatisch proportional heruntersetzt und diese Änderung in der Protokolldatei `austal2000.log` vermerkt, der Dateiname der Ausgabedatei bleibt aber unverändert. Die tatsächlich in der Auswertung verwendete Zahl von Überschreitungen wird auch unter dem Parameter `exceed` im Dateikopf der DMNA-Datei protokolliert.

*Achtung: Konzentrationswerte für Stäube (betrifft nur pm, pb, cd und xx) werden automatisch als Summe der Korngrößenklassen 1 und 2 berechnet und ausgeschrieben. Die ausgeschriebenen Depositionswerte dagegen beziehen sich auf die Summe aller Komponenten (auch der gasförmigen).*

Für `so2` und `pm` wird zusätzlich der höchste Tagesmittelwert (Typbezeichnung `t00`) ausgegeben, für `so2` und `no2` zusätzlich der höchste Stundenmittelwert (Typbezeichnung `s00`). Für alle anderen, in der Tabelle nicht erwähnten Stoffe wird nur der Jahresmittelwert der Konzentration (Typbezeichnung `j00`) bzw. der Deposition (Typbezeichnung `dep`) ausgegeben.

Zeitreihen an den Beurteilungspunkten (Monitorpunkte) haben die Typbezeichnung `zbpz`, die Zeitreihen der dazugehörigen statistischen Unsicherheiten die Typbezeichnung `zbps`. Die Zeitreihen werden ausgeschrieben, wenn mit einer meteorologischen Zeitreihe gerechnet wird, Monitorpunkte definiert sind und für den betreffenden Stoff ein Kurzzeit-Immissionswert existiert oder es sich um den Stoff `xx` oder `odor` bzw. `odor_nnn` handelt. Für den Stoff `odor` ist in der Zeitreihe die Wahrscheinlichkeit für das Auftreten einer Geruchsstunde als Prozentwert vermerkt, also der Wert 100 oder 0.

- Die Parameterbezeichnung *Parameter* besteht aus einem Buchstaben. Dabei steht `z` für den Wert der Zusatzbelastung. Kann vom Programm für die betreffende Größe die modellbedingte statistische Unsicherheit geschätzt werden, dann wird sie in einer separaten Datei gespeichert, die die Parameterbezeichnung `s` hat. In dieser Datei steht

bei Stoffen, für welche die Konzentration oder die Deposition berechnet wird, die geschätzte relative statistische Unsicherheit (bezogen auf den berechneten Wert  $\bar{c}$ , also  $\sigma_c/\bar{c}$ ). Beim Stoff odor bzw. odor\_nnn steht dort die absolute Unsicherheit der ausgewiesenen Geruchsstundenhäufigkeit  $\bar{h}$ , also  $\sigma_h$  (beide angegeben als Prozent der Gesamtstunden).<sup>15</sup> Bei tagesbezogenen Werten wird zusätzlich noch eine Datei erzeugt, die die Nummer des Tages angibt, an dem der ausgewiesene Immissionskennwert auftrat. Sie hat die Parameterbezeichnung i. Die Numerierung der Tage beginnt für den ersten Tag der Zeitreihe mit der Zahl 1.

- Die Netzbezeichnung *Netz* fehlt, wenn nur mit einem einzigen Rechnernetz gearbeitet wird. Werden mehrere, geschachtelte Netze verwendet, dann enthält *Netz* die Nummer des Netzes, dargestellt als zweistellige Zahl mit führender Null, beginnend mit 1 für das feinste Netz.

*Achtung: Bei einer Statistikrechnung können keine tagesbezogenen Immissionskennwerte berechnet werden. Stundenbezogene Immissionskennwerte werden als Perzentile berechnet.*

Ist beispielsweise bei einer Ausbreitungsrechnung ohne Netzschachtelung als emittierter Stoff SO<sub>2</sub> angegeben und sind Monitorpunkte definiert, dann werden folgende Dateien erzeugt:

Zeitreihenrechnung: so2-j00z.dmna  
 so2-j00s.dmna  
 so2-t03z.dmna  
 so2-t03s.dmna  
 so2-t03i.dmna  
 so2-t00z.dmna  
 so2-t00s.dmna  
 so2-t00i.dmna  
 so2-s24z.dmna  
 so2-s24s.dmna  
 so2-s00z.dmna  
 so2-s00s.dmna  
 so2-zbpz.dmna  
 so2-zbps.dmna

<sup>15</sup>Bei Schwebstaub kann es sein, daß der ausgewiesene Wert für die statistische Unsicherheit zu hoch ist. Das liegt daran, daß hier für das Ergebnis die Komponenten x-1 und x-2 addiert werden, von denen das Programm annimmt, daß die statistischen Unsicherheiten miteinander korreliert sind. Das ist aber nur der Fall, wenn sie von demselben Emittenten stammen.

Statistikrechnung:   so2-j00z.dmna  
                           so2-j00s.dmna  
                           so2-s24z.dmna  
                           so2-s00z.dmna

Die Konzentrationsfelder werden als 3-dimensionale Tabellen (Indizes  $i$ ,  $j$  und  $k$ ) gespeichert. Der Index  $i$  läuft dabei in  $x$ -Richtung, der Index  $j$  in  $y$ -Richtung und der Index  $k$  in  $z$ -Richtung. Die Indezählung beginnt mit dem Wert 1. In der Regel wird nur die Konzentration in der bodennahen Schicht ausgewiesen, so daß der Index  $k$  nur den Wert 1 annimmt. Sind höher gelegene Aufpunkte definiert, dann enthält die Ausgabe so viele Schichten, daß auch der höchst gelegene Beurteilungspunkt noch erfaßt wird.

Die Tabelle ist so ausgedruckt, daß die Zahlen innerhalb einer Schicht dieselbe räumliche Anordnung besitzen wie die zugehörigen Maschenmittelpunkte auf der Landkarte. Die Zahlenwerte sind in derselben Einheit angegeben wie der Immissionswert. Geruchsstundenhäufigkeiten sind in Prozent der Gesamtstundenzahl angegeben.

Die Depositionsfelder sind 2-dimensionale Tabellen und ansonsten genauso angelegt wie die Konzentrationsfelder.

Die Zeitreihen der stündlichen Konzentrationswerte an den Monitorpunkten sind 2-dimensionale Tabellen. Der Zeilenindex  $i$  läuft über die Stunden des Betrachtungszeitraums, der Spaltenindex  $j$  über die Monitorpunkte. Beide Indizes beginnen mit dem Wert 1. Ungültige Werte sind durch einen negativen Wert gekennzeichnet. Die Zahlenwerte sind in derselben Einheit angegeben wie der Immissionswert.

Die genaue Struktur der Dateien ist im Anhang B beschrieben.

In der Protokolldatei werden die Namen aller erzeugten Dateien aufgelistet. Zusätzlich werden die aus diesen Dateien gewonnenen Immissionskennwerte aufgelistet. Jeder Kennwert steht dabei in einer Zeile mit folgendem Aufbau:

*Stoff Typ* : Wert (+/- Toleranz%) bei  $x= x$  m,  $y= y$  m (Netz :  $i$ ,  $j$ )

Hierbei sind       *Stoff*     der betrachtete Schadstoff,  
                       *Typ*       Mittelungszeit und zulässige Überschreitungen,  
                       *Wert*       der maximale Immissionskennwert in der bodennahen Schicht,  
                       *Toleranz* seine statistische Unsicherheit,  
                       *x, y*        seine Koordinaten,  
                       *i, j*        die Indexwerte der zugehörigen Masche,  
                       *Netz*       die Nummer des zugehörigen Netzes (kann fehlen).

Beispiel:

S02 S24 : 159  $\mu\text{g}/\text{m}^3$  (+/- 15.0%) bei  $x= -125$  m,  $y= 325$  m (1: 18, 27)

Das bedeutet, daß das Stundenmittel für SO<sub>2</sub>, das 24 mal im Jahr überschritten wurde, maximal 159 µg/m<sup>3</sup> beträgt und in der bodennahen Gitterzelle  $i = 18$ ,  $j = 27$  im feinsten Netz auftritt, entsprechend den Koordinaten  $x = -125$  m,  $y = 325$  m,  $z = 1.5$  m. Der Wert hat eine geschätzte statistische Unsicherheit von 15%, d.h. der tatsächliche Modellwert liegt mit einer Wahrscheinlichkeit von 68% im Bereich  $\pm 15\%$  ( $\pm 24$  µg/m<sup>3</sup>) und mit einer Wahrscheinlichkeit von 95% im Bereich  $\pm 30\%$  ( $\pm 48$  µg/m<sup>3</sup>) um den ausgewiesenen Wert.

### 3.3 Koordinaten und Koordinatensystem

In AUSTAL2000 dürfen die Koordinatenangaben zu Quellen, Gebäuden, Anemometerort und Monitorpunkten den Absolutwert 200 000 (Meter) nicht überschreiten. Meist ist es daher erforderlich, die Koordinaten relativ zu einem Bezugspunkt anzugeben. Das kann auch hilfreich sein, um nicht mit absoluten Koordinaten, beispielsweise Gauß-Krüger-Koordinaten, arbeiten zu müssen.

Der Bezugspunkt kann im Gauß-Krüger-Koordinatensystem<sup>16</sup> (Parameter gx und gy) oder im UTM-Koordinatensystem<sup>17</sup> (Parameter ux und uy) vorgegeben werden. Alle Absolutkoordinaten müssen in demselben Koordinatensystem vorgegeben werden und alle Relativkoordinaten müssen sich auf denselben Bezugspunkt beziehen.

Bei Verwendung eines Rauigkeitskatasters (siehe Abschnitt B.3) im Gauß-Krüger-System versucht das Programm intern, die Quellkoordinate (Bezugspunkt plus Relativkoordinate) auf den Gauß-Krüger-Streifen, in dem das Kataster definiert ist (standardmäßig Streifen 3), umzurechnen. Bei Verwendung von UTM-Koordinaten muß sich die Quellkoordinate auf dieselbe Zone wie die des Katasters beziehen (standardmäßig Zone 32).

Bei Verwendung eines Geländeprofiles (siehe Abschnitt 3.6.1) kann im Dateikopf der Geländedatei (Format DMNA oder GRIDASCII) ein von gx und gy bzw. ux und uy abweichender Bezugspunkt (jedoch bezogen auf denselben Streifen bzw. dieselbe Zone) angegeben sein.

Wird kein Rauigkeitskataster und kein Geländeprofil verwendet, ist die Angabe des Bezugspunktes möglich, für den Programmablauf aber nicht erforderlich.

### 3.4 Rechnen mit Zeitreihen

Die meteorologischen Daten werden in der Regel in Form einer AKTerm (meteorologische Zeitreihe des DWD, Eingabeparameter az) vorgegeben. Eine AKTerm ist eine Textdatei, die fortlaufend für jede Stunde des Jahres eine Zeile mit meteorologischen Parametern enthält. Daneben kann es auch erforderlich sein, Emissionsparameter in Form einer Zeitreihe festzulegen.

---

<sup>16</sup>Bessel-Ellipsoid, Potsdam-Datum.

<sup>17</sup>WGS84-Ellipsoid.

### 3.4.1 AKTerm-Format des DWD

Es werden zwei Formate unterstützt:

1. Jede Zeile enthält 24 Zeichen mit folgender Bedeutung:<sup>18</sup>

Parameter	Position
Stationsnummer (*)	1 bis 5
Datum (JJJJMMTTSS)	6 bis 15
Interpolationskennung (*)	16
Windrichtung (Dekagrad)	17 bis 18
Windgeschwindigkeit (Knoten)	19 bis 20
Klug/Manier-Klasse (1..6)	21
Turner-Klasse (*)	22
ww-Schlüsselzahl (*)	23 bis 24

(\*) Eintrag erwartet, aber nicht ausgewertet

Die Stationsnummer muß eine 5-stellige ganze Zahl sein. Bei fehlenden Datensätzen sind zwar Stationsnummer und Datum angegeben, aber die Meßwerte sind durch Leerzeichen ersetzt. AUSTAL2000 wertet auch Datensätze, bei denen die Klug/Manier-Klasse den Wert 0 oder größer 7 hat, als ungültig bzw. fehlend.

Bei einer nicht bestimmbaren Stabilitätsklasse (Wert 7) wird der Wert 3 (Klug/Manier III/1) verwendet. bei Angabe einer Windrichtung von größer als 360 Grad wird eine zufällige Windrichtung gewählt.

2. Die Datei besteht aus einem Dateikopf und einem Datensatz.<sup>19</sup> In dem Dateikopf stehen zu Anfang bis zu 5 Kommentarzeilen, die mit einem Stern ('\*') als erstes Zeichen eingeleitet werden. Nach den Kommentarzeilen folgt eine Zeile mit den rechnerischen Anemometerhöhen für verschiedene Rauigkeitslängen. Sie beginnt mit der Zeichenfolge

+ Anemometerhoehen (0.1m):

gefolgt von den 9 ganzzahligen Anemometerhöhen in Einheiten von 0,1 m (jeweils 4 Ziffern ohne führende Nullen, getrennt durch ein Leerzeichen) für die Rauigkeitslängen 0,01 m bis 2 m aus dem Anhang 3 der TA Luft.<sup>20</sup>

Der Datensatz enthält Zeilen mit jeweils 16 Einträgen, die durch genau ein Leerzeichen voneinander getrennt sind. Die Bedeutungen der Einträge sind:

<sup>18</sup>Dieses Format wird vom DWD seit dem 01.04.1998 verwendet.

<sup>19</sup>Dieses Format wird vom DWD seit dem 01.04.2002 verwendet.

<sup>20</sup>Einen Hinweis zur vom DWD vorgenommenen Herleitung dieser Anemometerhöhen findet sich auf der Webseite [www.austal2000.de](http://www.austal2000.de) unter *Fragen und Antworten*.

Eintrag	Bedeutung	Position	Wertebereich
KENN	Kennung für das Datenkollektiv (*)	1 bis 2	AK
STA	Stationsnummer (*)	4 bis 8	00001-99999
JAHR	Jahr	10 bis 13	1800-2...
MON	Monat	15 bis 16	1-12
TAG	Tag	18 bis 19	1-31
STUN	Stunde	21 bis 22	0-23
NULL	numerisches Leerfeld	24 bis 25	0
QDD	Qualitätsbyte (Windrichtung)	27	0,1,2,9
QFF	Qualitätsbyte (Windgeschwindigkeit)	29	0,1,2,3,9
DD	Windrichtung	31 bis 33	0-360,999
FF	Windgeschwindigkeit	35 bis 37	0-999
QB	Qualitätsbyte (Wertstatus) (*)	39	0-5,9
KM	Ausbreitungsklasse nach Klug/Manier	41	1-7,9
QB	Qualitätsbyte (Wertstatus) (*)	43	0,1,9
HM	Mischungsschichthöhe (m) (*)	45 bis 48	0-9999
QB	Qualitätsbyte (Wertstatus) (*)	50	0-5,9

(\*) Eintrag erwartet, aber nicht ausgewertet

### Beispiel:

\* AKTERM-Zeitreihe, Deutscher Wetterdienst, Offenbach (KB1A)

\* Zeitraum 01/1995 bis 12/1995

\* anonymisierte Daten, Stand: 11.04.2002

+ Anemometerhoehen (0.1 m): 32 41 57 74 98 144 200 244 283

AK 10999 1995 01 01 00 00 1 1 210 56 1 3 1 -999 9

AK 10999 1995 01 01 01 00 1 1 220 64 1 3 1 -999 9

AK 10999 1995 01 01 02 00 1 1 260 68 1 3 1 -999 9

AK 10999 1995 01 01 03 00 1 1 270 65 1 3 1 -999 9

AK 10999 1995 01 01 04 00 1 1 250 64 1 3 1 -999 9

AK 10999 1995 01 01 05 00 1 1 250 64 1 3 1 -999 9

...

Das Qualitätsbyte für die Windrichtung kann folgende Werte annehmen:

QDD	Bedeutung
0	Windrichtung in Dekagrad
1	Windrichtung in Grad, Original in Dekagrad
2	Windrichtung in Grad, Original in Grad
9	Windrichtung fehlt

Das Qualitätsbyte für die Windgeschwindigkeit kann folgende Werte annehmen:

QFF	Bedeutung
0	Windgeschwindigkeit in Knoten
1	Windgeschwindigkeit in 0,1 m/s, Original in 0,1 m/s
2	Windgeschwindigkeit in 0,1 m/s, Original in Knoten (0,514 m/s)
3	Windgeschwindigkeit in 0,1 m/s, Original in m/s
9	Windgeschwindigkeit fehlt

Der Eintrag KM hat den Wert 7, wenn die Ausbreitungsklasse nicht bestimmbar ist und den Wert 9 als Fehlkennung.

Die Uhrzeit ist in UTC (GMT) angegeben. Werden die Daten als repräsentativ für den Zeitraum einer Stunde angesehen, dann ist die angegebene Uhrzeit das Ende dieser Stunde. Vom DWD sind 5 Zeitreihen dieser Art für aufeinander folgende Jahre (anno95.akt bis anno99.akt im kurzen Format bzw. im langen Format anno95.akterm bis anno99.akterm) für Testzwecke allgemein zur Verfügung gestellt worden.

Die AKTerm wird von AUSTAL2000 zunächst in eine Zeitreihe von Windrichtung  $r_a$ , Windgeschwindigkeit  $u_a$  und Monin-Obukhov-Länge  $L_M$  umgewandelt. Dabei werden die in Anhang 3 der TA Luft angegebenen Vorschriften zur Verarbeitung dieser Werte beachtet (Aufüllen von Lücken, Mindestgeschwindigkeit, Umverteilung der Windrichtung bei sehr geringer Windgeschwindigkeit, Beseitigung von Stufen).

Da der DWD explizit die Umrechnung  $1 \text{ kn} = 0,514 \text{ m/s}$  angibt und bei seinen eigenen Rechnungen auch so verfährt, werden Windgeschwindigkeiten, die in Knoten angegeben sind, nach dieser Formel umgerechnet. Auch Windgeschwindigkeiten, die in Einheiten von 0,1 m/s angegeben sind aber im Original auf Knoten beruhen, werden zunächst in (ganzzahlige) Knoten umgerechnet und anschließend wieder in die Einheit m/s. Anschließend werden die Werte gleichmäßig auf die vorliegende Wertestufe verteilt. Die Windrichtung wird, auch wenn sie gradgenau angegeben ist, formal über eine Stufe von 1 Grad Breite verteilt und später wieder auf ganze Zahlen gerundet, damit die Verteilung auf Sektoren konsistenter berechnet werden kann. Die gesamte Umrechnung erfolgt in folgenden Schritten:

- AKTerm einlesen und Termine mit ungültigen Daten durch die Klug/Manier-Klasse 0 kennzeichnen.
- Windrichtung auf Grad und Windgeschwindigkeit auf m/s umrechnen und die Werte gleichmäßig über die Wertestufe verteilen (auswürfeln).
- Für umlaufende Winde ( $DD > 360$ ) zufällige Windrichtung wählen.
- Windrichtungsverteilung für geringe Windgeschwindigkeiten bestimmen.
- Meßlücken von 1 oder 2 Stunden Dauer durch Interpolation schließen.
- Windrichtung bei kurzzeitigen Kalmern durch Interpolation bestimmen.

- Windrichtung bei längeren Kalmen entsprechend der Verteilung für geringe Windgeschwindigkeiten auswürfeln.
- Minimalwerte der Windgeschwindigkeit einsetzen.
- Windgeschwindigkeit auf Vielfaches von 0,1 m/s und Windrichtung auf Vielfaches von 1 Grad runden.
- Mittlere Windgeschwindigkeit für jede Stabilitätsklasse berechnen (für *TALdia*).

Ruft man *AUSTAL2000* mit der Option `-z` auf, also beispielsweise

```
austal2000 test/h50a95 -z
```

dann wird nur diese Umwandlung ausgeführt und die Zeitreihe wird in dem im Anhang B beschriebenen Format als Textdatei `zeitreihe.dma` ausgeschrieben. Bei ungültigen (fehlenden) Datensätzen hat die Monin-Obukhov-Länge  $L_M$  den Wert 0. Aus der AKTerm `anno95.akterm` erhält man zum Beispiel

AKTerm anno95.akterm

Zeitreihe zeitreihe.dma

```

form "te%20lt" "ra%5.0f" "ua%5.1f" "lm%7.1f"
loc1 "C"
mode "text"
ha 3.2 4.1 5.7 7.4 9.8 14.4 20.0 24.4 28.3
z0 0.50
d0 3.00
sequ "i"
dims 1
size 24
lowb 1
hghb 8760
*
+ Anemometerhoehen (0.1 m): 32 41 57 74 98 144 200 244 283
* AKTERM-Zeitreihe, Deutscher Wetterdienst, Offenbach (KB1A)
* Zeitraum 01/1995 bis 12/1995
* anonymisierte Daten, Stand: 11.04.2002
AK 10999 1995 01 01 00 00 1 1 210 56 1 3 1 -999 9 1995-01-01.01:00:00 206 5.6 99999.0
AK 10999 1995 01 01 01 00 1 1 220 64 1 3 1 -999 9 1995-01-01.02:00:00 216 6.4 99999.0
AK 10999 1995 01 01 02 00 1 1 260 68 1 3 1 -999 9 1995-01-01.03:00:00 255 6.8 99999.0
AK 10999 1995 01 01 03 00 1 1 270 65 1 3 1 -999 9 1995-01-01.04:00:00 271 6.5 99999.0
AK 10999 1995 01 01 04 00 1 1 250 64 1 3 1 -999 9 1995-01-01.05:00:00 251 6.4 99999.0
AK 10999 1995 01 01 05 00 1 1 250 64 1 3 1 -999 9 1995-01-01.06:00:00 250 6.4 99999.0
AK 10999 1995 01 01 06 00 1 1 250 70 1 3 1 -999 9 1995-01-01.07:00:00 247 7.0 99999.0
...

```

Die Zeitreihe enthält 4 Spalten. In der ersten steht die Uhrzeit  $t_e$  (=Endzeitpunkt der betrachteten Stunde) in GMT+1 und die folgenden Spalten enthalten  $r_a$ ,  $u_a$  und  $L_M$ . Die Benennung dieser Spalten und die Art ihrer Darstellung ist durch den Parameter `form` im Kopf der Datei festgelegt.

### 3.4.2 Explizite Zeitreihe

Statt der AKTerm kann auch direkt eine Zeitreihe vorgegeben werden. Wenn *AUSTAL2000* im Arbeitsordner eine Datei mit dem Namen `zeitreihe.dma`<sup>21</sup> findet, liest es sie ein und

<sup>21</sup>Deutsches Sprachpaket (Englisches: `series.dma`).



interpretiert sie als umgesetzte AKTerm. Eine Angabe von as (AKS) oder az (AKTerm) in der Eingabedatei wird dann ignoriert. Auf diese Weise können eigene meteorologische Messungen in der Ausbreitungsrechnung verwendet werden. Die Zeitreihe muß mit der ersten Stunde eines Tages beginnen und sollte den Zeitraum eines Jahres umfassen.

In der Zeitreihe können in weiteren Spalten auch zeitabhängige Emissionsparameter aufgeführt werden. Quellstärken und die Parameter vq, qq, sq, tq, rq und lq dürfen zeitabhängig sein. Die Zeitabhängigkeit wird dem Programm dadurch mitgeteilt, daß in der Eingabedatei statt eines Zahlenwertes ein Fragezeichen steht. Die Zeitreihe muß dann für jeden zeitabhängigen Parameter eine Spalte mit der Bezeichnung *Quelle . Parameter* enthalten. *Quelle* ist die Nummer der Quelle, für die dieser Wert gilt (zweistellig mit führender Null und beginnend mit 01).

Um die Erstellung einer solchen Zeitreihe zu erleichtern, wird von AUSTAL2000, wenn es mit der Option -z aufgerufen wird, in der ausgeschriebenen Zeitreihe bereits für jeden Parameter, der zeitabhängig definiert ist, eine Spalte mit den Zahlenwerten 0 eingefügt. Diese Nullwerte brauchen dann nur noch durch die richtigen Werte ersetzt zu werden.

Beispielsweise könnte die Zeitreihe bei einem Werk, das im 2-Schichtenbetrieb arbeitet und nur zwischen 6 Uhr und 22 Uhr SO<sub>2</sub> emittiert, folgendermaßen beginnen:<sup>22</sup>

```
form "te%20lt" "ra%5.0f" "ua%5.1f" "lm%7.1f" "01.so2%10.3e"
mode "text"
sequ "i"
dims 1
size 24
lowb 1
hghb 8760
```

```
*
1995-01-01.01:00:00 206 5.6 99999.0 0.000e+000
1995-01-01.02:00:00 216 6.4 99999.0 0.000e+000
1995-01-01.03:00:00 255 6.8 99999.0 0.000e+000
1995-01-01.04:00:00 271 6.5 99999.0 0.000e+000
1995-01-01.05:00:00 251 6.4 99999.0 0.000e+000
1995-01-01.06:00:00 250 6.4 99999.0 0.000e+000
1995-01-01.07:00:00 247 7.0 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.08:00:00 252 6.4 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.09:00:00 264 6.9 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.10:00:00 264 7.4 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.11:00:00 261 7.4 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.12:00:00 264 8.4 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.13:00:00 270 8.9 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.14:00:00 271 8.9 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.15:00:00 265 9.0 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.16:00:00 250 8.6 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.17:00:00 252 9.5 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.18:00:00 260 8.7 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.19:00:00 251 7.9 99999.0 1.168e+001
```

<sup>22</sup>Das Jahr 1995 begann mit einem Sonntag. In einer realen Simulation würde vermutlich am ersten Tage nichts emittiert und der Schichtbetrieb erst am zweiten Tag beginnen.

```

1995-01-01.20:00:00  253  7.8 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.21:00:00  243  6.9 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.22:00:00  236  7.1 99999.0 1.168e+001
1995-01-01.23:00:00  251  7.0 99999.0 0.000e+000
1995-01-02.00:00:00  243  7.4 99999.0 0.000e+000
...

```

### 3.4.3 Ergebnisse

Als Ergebnis einer Zeitreihenrechnung wird für jeden emittierten Stoff, bei dem ein Kurzzeit-Immissionswert existiert, die Zeitreihe der Konzentration an den Beurteilungspunkten ausgegeben. Jede Spalte enthält die Werte für einen Beurteilungspunkt, die Zeitangabe ist als Kommentar am Ende einer Zeile angehängt. Negative Konzentrationswerte (Zahlenwert  $-1$ ) bedeuten, daß die Konzentration wegen fehlender Eingabedaten nicht berechnet werden konnte.

Im folgenden ist eine solche Zeitreihe für einen kurzen Zeitraum beispielhaft aufgelistet.

```

idnt  "Test H50A95"
mntn  "01"  "02"
mntx  375.0  -375.0
mnty  -25.0  125.0
mntz  1.5    1.5
T1    "1995-04-01.00:00:00"
T2    "1995-04-02.00:00:00"
interval "01:00:00"
axes  "ti"
name  "so2"
file  "so2-zbpz"
unit  "ug/m3"
form  "con%5.1f"
refv  50.0
undf  -1
...
dims  2
sequ  "i,j"
lowb  1  1
hghb  24 2
*
0.0  0.0 ' 1995-04-01.01:00:00
0.0  0.0 ' 1995-04-01.02:00:00
0.0  0.0 ' 1995-04-01.03:00:00
0.0  0.0 ' 1995-04-01.04:00:00
0.8  0.0 ' 1995-04-01.05:00:00
3.1  0.0 ' 1995-04-01.06:00:00
0.0  0.0 ' 1995-04-01.07:00:00
...

```

Im Kopf der Datei stehen noch einmal die Parameter der Beurteilungspunkte aufgelistet: Name `mntn`,  $x$ -Koordinate `mntx`,  $y$ -Koordinate `mnty` und Höhe über dem Erdboden `mntz`

(hier sind nur die wichtigsten Parameter aufgeführt).

Liegen die Vorbelastungswerte ebenfalls als Zeitreihe vor, dann kann *AUSTAL2000* auch die Immissionskennwerte der Gesamtbelastung ausrechnen. Hierzu müssen die Vorbelastungswerte als Datei *Stoff-zbpv.dma*<sup>23</sup> im Arbeitsordner bereitgestellt werden. Der Aufbau des Datenteils (Anfangszeit, auf die sich der erste Eintrag bezieht; Anzahl der Intervalle; Reihenfolge der Monitorpunkte) muß genau dem der Zeitreihendatei mit den Zusatzbelastungen entsprechen.

In der Protokolldatei *austal2000.log* erscheint dann hinter der Zusatzbelastung an den Beurteilungspunkten auch ein Abschnitt mit Angabe der Gesamtbelastung an den Beurteilungspunkten.

Diese Auswertung kann auch nachträglich durchgeführt werden. Wird *AUSTAL2000* mit der Option *-a* aufgerufen, dann wird keine Ausbreitungsrechnung durchgeführt, sondern es werden nur die bereits berechneten Daten noch einmal hinsichtlich der Immissionskennwerte ausgewertet.

### 3.5 Rechnen mit situationsabhängigen Parametern

Zeitlich variable Emissionsbedingungen sollten in der Regel in einer Zeitreihenrechnung erfaßt werden (siehe Abschnitt 3.4). Bei Verwendung einer AKS ist eine zeitliche Zuordnung nicht mehr möglich.

In manchen Fällen ist aber die zeitliche Variation allein durch meteorologische Veränderungen bedingt, wie beispielsweise bei windinduzierten Quellen. Hier hängt die Quellstärke von der Windgeschwindigkeit ab (Beispiel:  $\text{NH}_3$ -Emission aus Offenställen). Auch bei der Abgasfahnenüberhöhung hängt die Weite und Höhe des Fahnenanstiegs von der Windgeschwindigkeit und der Stabilität der atmosphärischen Schichtung ab, doch braucht sich der Anwender in der Regel darum nicht zu kümmern, da die Überhöhung nach VDI 3782 Blatt 3 bereits programmintern gehandhabt wird.

Obwohl windinduzierte Quellen oder eine andere Modellierung des Fahnenanstiegs (beispielsweise bei Ableitung über einen Kühlturm entsprechend VDI 3784 Blatt 2) in Zeitreihenrechnungen berücksichtigt werden können, wurde den Anhängern der Statistikrechnung mit der Einführung situationsabhängiger Parameter die Möglichkeit gegeben, dies auch bei Verwendung einer AKS zu tun.

Situationsabhängige Parameter sind Parameter, deren Wert von der Windgeschwindigkeit und der Stabilitätsklasse abhängen. Es können dieselben Parameter situationsabhängig vorgegeben werden, die auch zeitabhängig sein dürfen, also *vq*, *qq*, *sq*, *tq*, *rq*, *lq* und die Quellstärken bezüglich der einzelnen Stoffe. Sie sind auch ebenso zu kennzeichnen, also durch Angabe eines Fragezeichens statt eines Zahlenwertes.

<sup>23</sup>Deutsches Sprachpaket (Englisch: *Stoff-tmpp.dma*).

Die Werte eines situationsabhängigen Parameters  $v$  sind als 2-dimensionale Tabelle  $v_{i,j}$  in Form einer DMNA-Datei (siehe Abschnitt B) anzugeben, wobei  $i = 1, 2, \dots, 6$  die Stabilitätsklassen und  $j = 1, 2, \dots, 9$  die Windgeschwindigkeitsklassen durchläuft. Der Dateiname hat, entsprechend der Kennzeichnung des Parameters in einer Zeitreihe, die Form *Quelle.Parameter.dmna*, wobei *Quelle* die Nummer der Quelle und *Parameter* der Name des Parameters ist, also beispielsweise *01.nh3.dmna* für die NH<sub>3</sub>-Emission der ersten Quelle oder *143.vq.dmna* für die Ausströmgeschwindigkeit der 143-ten Quelle.

Die folgende Auflistung (Datei *01.nh3.dmna* aus dem Beispiel `test\h00aks-nh3`) enthält Werte der Quellstärke, die proportional  $\sqrt{u_a}$  und bei  $u_a=1$  m/s gleich 0,04 g/s sind:

```

dims      2
lowb      1  1
hghb      6  9
size      4
form      "%6.3f"
sequ      "i,j"
mode      "text"
unit      "g/s"
fact      25
*
1.000 1.225 1.414 1.732 2.121 2.449 2.739 3.000 3.464
1.000 1.225 1.414 1.732 2.121 2.449 2.739 3.000 3.464
1.000 1.225 1.414 1.732 2.121 2.449 2.739 3.000 3.464
1.000 1.225 1.414 1.732 2.121 2.449 2.739 3.000 3.464
1.000 1.225 1.414 1.732 2.121 2.449 2.739 3.000 3.464
1.000 1.225 1.414 1.732 2.121 2.449 2.739 3.000 3.464
***

```

### 3.6 Ausbreitungsrechnung für komplexes Gelände

Geländeunebenheiten und Gebäude können mit Hilfe des diagnostischen Windfeldmodells *TALdia* berücksichtigt werden. Dies wird durch Setzen des Parameters *gh* bzw. Vorgabe von Gebäuden in der Eingabedatei *austal2000.txt* ausgelöst.

Der Wert des Parameters *gh* ist der Name der Datei mit dem digitalen Geländemodell (DGM), das die Information über die Geländehöhe im Rechengebiet enthält. Gebäude werden über die Parameter *xb*, *yb*, *ab*, *bb*, *cb*, *wb* oder als Rasterdatei über den Parameter *rb* vorgegeben. Geländeunebenheiten und Gebäude können gleichzeitig berücksichtigt werden.

**Achtung:**

***Rechnungen für komplexes Gelände sind erheblich aufwendiger und bergen wesentlich mehr Fehlermöglichkeiten als Rechnungen für ebenes Gelände!***

**Achtung: Bei Rechnungen mit Gebäuden benötigt die Windfeldbibliothek beträchtlichen freien Festplattenspeicher, der je nach betrachteter Situation einige GB betragen kann!**

#### 3.6.1 Festlegung des Geländeprofiles

Das DGM kann von dem jeweiligen Landesvermessungsamt bezogen werden. Länderübergreifende Daten stellt auch das Bundesamt für Kartographie und Geodäsie (BKG, siehe Webseite [www.ifag.de](http://www.ifag.de)) zur Verfügung. Das Datenformat scheint wenig genormt zu sein.

Das DGM kann in folgenden Dateiformaten vorgegeben werden (alle Formate sind Textdateien, die mit jedem Editor eingelesen oder geändert werden können):

1. Arcinfo-GRIDASCII. Die Datei ist folgendermaßen aufgebaut:

- Die Geländehöhen werden auf einem regelmäßigen Gitter angegeben, dessen Maschenweite typischerweise 20, 40, 50 oder 100 m beträgt. Die angegebenen Werte sind dabei als Geländehöhe in der Mitte einer Gitterzelle zu verstehen.
- Die ersten 6 Zeilen enthalten allgemeine Informationen, wobei in jeder Zeile ein Parametername und der zugehörige Wert stehen:

<code>ncols</code>	Anzahl der Spalten des Gitters
<code>nrows</code>	Anzahl der Zeilen des Gitters
<code>xllcorner</code>	Absolute $x$ -Koordinate der linken unteren Ecke der linken unteren Gitterzelle
<code>yllcorner</code>	Absolute $y$ -Koordinate der linken unteren Ecke der linken unteren Gitterzelle
<code>cellsize</code>	Maschenweite (m)
<code>NODATA_value</code>	Höhenwert bei fehlenden Daten (keine fehlenden Daten erlaubt!)

- Anschließend folgen die Höhenwerte als 2-dimensionale Tabelle, wobei die Zahlen so angeordnet sind wie die Gitterzellen auf der Landkarte. Die erste Zahl der ersten Datenzeile ist also die Geländehöhe an dem Punkt mit der  $x$ -Koordinate  $xllcorner+0.5*cellsize$  und der  $y$ -Koordinate  $yllcorner+(nrows-0.5)*cellsize$ .

Beispiel (Ausschnitt):<sup>24</sup>

```
ncols      261
nrows     241
xllcorner  4597475.0000
yllcorner  5396475.0000
cellsize   50.0000
NODATA_value -9999
  542.9  532.4  517.1  503.5  497.3  497.7  501.7
  549.5  539.3  526.0  511.8  499.0  491.0  490.1
  544.0  536.0  527.3  518.2  507.3  495.9  487.6
  532.3  525.2  518.1  512.9  507.5  499.0  488.3
  523.5  515.8  509.0  505.0  502.1  497.4  489.4
```

2. DMNA. Die Datei ist folgendermaßen aufgebaut:

- Im Dateikopf stehen die bei DMNA-Dateien üblichen Format- und Dimensionsangaben (siehe Abschnitt B.1).
- Der Aufbau des Datenteils entspricht bei genorderter Darstellung (sequ hat den Wert  $j-, i+$ ) dem des GRIDASCII-Formates, die Höhenwerte beziehen sich jedoch auf die Eckpunkte der Gitterzellen.
- Der linke untere Eckpunkt der linken unteren Gitterzelle (bei genorderter Darstellung) hat die Koordinaten  $xmin$  und  $ymin$  (m). Hierbei kann es sich um Relativkoordinaten handeln, die sich auf den ebenfalls anzugebenden Bezugspunkt  $refx$  und  $refy$  (alternative Bezeichnungen sind  $gakrx$  und  $gakry$ ) beziehen.
- Parameter `delta` gibt die Maschenweite (m) an.

<sup>24</sup>Diese Daten (Datei `tittling.grid`) wurden aus den vom Bayerischen Landesvermessungsamt auf der Webseite [www.bayern.de/vermessung](http://www.bayern.de/vermessung) zur Verfügung gestellten Testdaten umgewandelt und beschreiben ein Gebiet von  $13 \times 12 \text{ km}^2$  in der Nähe von Tittling.

```

Beispiel (wie oben):  xmin  4597500.0
                      ymin  5396500.0
                      form  "Z%6.1f"
                      delta  50.0
                      sequ  "j-,i+"
                      dims  2
                      lowb   0   0
                      hgfb  260 240
                      *
                      542.9  532.4  517.1  503.5  497.3  497.7  501.7
                      549.5  539.3  526.0  511.8  499.0  491.0  490.1
                      544.0  536.0  527.3  518.2  507.3  495.9  487.6
                      532.3  525.2  518.1  512.9  507.5  499.0  488.3
                      523.5  515.8  509.0  505.0  502.1  497.4  489.4

```

3. XYZ. In jeder Zeile der Textdatei stehen genau drei Werte  $x$ ,  $y$  und  $z$  (m). Hierbei sind  $x$  und  $y$  die Absolutkoordinaten für den Höhenwert  $z$ . Die Liste muß aus allen Gitterpunkten eines äquidistanten, rechteckigen Gitters bestehen.

*Achtung: Das Programm erwartet, daß im DGM für alle Gitterpunkte gültige Höhenwerte angegeben sind. Ist das nicht der Fall, können unsinnige Ergebnisse die Folge sein.*

Aus dem DGM bestimmt das Programm die Geländehöhen an den Gitterpunkten des Rechenrasters (Geländeprofil) und speichert sie als Datei `zg0l.dma` (Netznummer  $l$ ,  $l = 0$  ohne Netzschachtelung) im Projektordner ab. Die Maschenweite des Rechenrasters braucht dabei nicht mit der Maschenweite des DGM übereinzustimmen, allerdings muß das Rechengebiet vollständig innerhalb des vom DGM abgedeckten Bereiches liegen.

*Achtung: Die bei der Festlegung des Rechengebietes verwendeten Absolutkoordinaten müssen aus demselben Meridianstreifen bzw. derselben UTM-Zone stammen wie die Koordinatenangaben im DGM.*

Enthält das Projektverzeichnis bereits die Datei `zg0l.dma` in der richtigen Dimensionierung, dann wird der im Parameter `gh` angegebene Dateiname ignoriert und das Geländeprofil wird nicht neu berechnet.

In der Protokolldatei wird zur Information die maximale Steilheit des Geländes vermerkt. Dabei werden die Geländehöhen an benachbarten Gitterpunkten verglichen und es wird der Anstieg in Achsenrichtung beispielsweise in folgender Form ausgeschrieben:

Die maximale Steilheit des Geländes ist 0.52 (0.47)

Die erste Zahl ist die Steilheit, die beim Vergleich unmittelbar benachbarter Gitterpunkte gefunden wird, die zweite Zahl in Klammern ist der Wert, den man beim Vergleich mit dem jeweils übernächsten Gitterpunkt erhält. Die Punkte haben dann in der Regel einen Abstand von der doppelten Bauhöhe der Quelle. Die Zahl 0.2 bedeutet einen Anstieg 1:5.

### 3.6.2 Festlegung der Gebäude

Gebäude werden wie Quellen als Quader vorgegeben, allerdings liegt die Unterseite eines Quaders immer auf dem Erdboden auf. Zusätzlich können Gebäude mit kreisförmigem Grundriß durch einen negativen Wert für Parameter *bb*, dessen Betrag dann den Kreisdurchmesser angibt, definiert werden. Alternativ können Gebäude in Form einer Rasterdatei über den Parameter *rb* vorgegeben werden.

Gebäude werden intern auf dem Rechenetz aufgerastert, d.h. es werden diejenigen Gitterzellen des Rechenetzes als Gebäudezellen angesehen, die ganz oder überwiegend von Gebäuden ausgefüllt sind.<sup>25</sup> Dieses Verfahren hat u.a. den Vorteil, daß man sich bei der Festlegung der Gebäudeumrisse nicht um Überschneidungen kümmern muß, da sie bei der Aufrasterung automatisch entfernt werden.

*Achtung: Die aufrasterten Gebäude dürfen nicht mit Quellen überlappen. Damit geringfügige Überlappungen nicht zu einem Programmabbruch führen, versucht AUSTAL2000 Partikel, die innerhalb einer Gebäudezelle freigesetzt werden, durch Versetzung um maximal eine horizontale Zellweite aus dem Bereich der Gebäudezellen herauszudrängen. Gelingt dies nicht, bricht das Programm mit einer Fehlermeldung ab.*

Die Aufrasterung der Gebäude wird am Anfang der Windfeldberechnung in die Datei *volout00.dmna* (bei geschachtelten Netzen in die Datei *volout01.dmna* und gegebenenfalls *volout02.dmna*) im Projektordner ausgeschrieben. Im Datenteil wird für jede Zelle des Rechenetzes ein ganzzahliger Wert vermerkt, der 1 ist, wenn die Zelle einem Gebäude zugerechnet wird, und 0 andernfalls. Es sollte anhand dieser Dateien überprüft werden, ob die Gebäude mit den gewählten Maschenweiten hinreichend gut aufgelöst werden.

### 3.6.3 Berechnung des Windfeldes

Das Windfeld wird mit dem in Anhang D beschriebenen diagnostischen Windfeldmodell *TALdia* berechnet. Ein Windfeld braucht nicht für jede Wettersituation neu berechnet zu werden, denn das Programm macht sich die Tatsache zu Nutze, daß bei derselben Stabilität eine Linearkombination von zwei Windfeldern (gewichtete Addition) wieder ein gültiges Windfeld für diese Stabilität darstellt. Bei Gebäudeeinflüssen ist dieses Verfahren nicht ganz korrekt, es läßt sich aber übernehmen, wenn die zwei verwendeten Windfelder nicht zu unterschiedlich sind.

Das Programm *TALdia* berechnet daher für jede der 6 Stabilitätsklassen im Fall ohne Gebäude nur zwei Windfelder, eines mit Süd-Anströmung und eines mit West-Anströmung,

<sup>25</sup>Für eine quaderförmige Zelle mit Mittelpunkt  $(x_m, y_m, z_m)$ , horizontaler Ausdehnung  $\Delta x$  und vertikaler Ausdehnung  $\Delta z$  wird geprüft, ob der Mittelpunkt und die Punkte  $(x_m \pm \Delta x/4, y_m \pm \Delta x/4, z_m \pm \Delta z/4)$  innerhalb eines Gebäudes oder auf dem Gebäuderand liegen. Ist dies für mindestens 6 Punkte der Fall, wobei der Mittelpunkt doppelt gezählt wird, dann wird die Zelle als Gebäudezelle angesehen.



und speichert diese 12 Felder in einer Bibliothek. Mit Gebäuden werden für jede Stabilitätsklasse 36 Windfelder berechnet, die den Anströmrichtungen einer isotropen Windrose in 10-Grad-Schritten entsprechen.

In der Ausbreitungsrechnung werden dann für jede Ausbreitungssituation aus den zu der gerade vorliegenden Stabilitätsklasse gehörenden Windfeldern diejenigen zwei ausgewählt, deren Windrichtung am Anemometerort der vorgegebenen Windrichtung am nächsten kommt und von denen die vorgegebene Windrichtung nach Möglichkeit eingeschlossen wird; sie werden dann so überlagert, daß die am Ort des Anemometers vorgegebene Windgeschwindigkeit und Windrichtung exakt getroffen werden.

Bei Netzsachtelung wird der Windvektor am Anemometerort vom Programm aus dem Netz bestimmt, das die kleinste Maschenweite hat, aber den Anemometerort noch enthält. Die daraus berechneten Überlagerungsfaktoren werden dann für alle Netze der jeweiligen Situation verwendet.

Sind Geländeunebenheiten und Gebäude vorgegeben, berechnet das Programm *TALdia* zuerst ein divergenzfreies Windfeld ohne Gebäudeeinflüsse. In dieses werden dann die Gebäudeeinflüsse eingearbeitet.<sup>26</sup> Das Ergebnis ist ein divergenzfreies Windfeld mit an Gelände und Gebäude angepaßten Randbedingungen. Bei Gebäuden werden neben den Windfeldern auch die Felder der zusätzlichen Geschwindigkeitsfluktuationen und Diffusionskoeffizienten berechnet und ausgeschrieben.

Die Windfelder in der Windfeldbibliothek werden iterativ berechnet. Das Programm startet mit einem nicht divergenzfreien Feld und versucht, es iterativ divergenzfrei zu machen. Wie weit dies dem Programm gelingt, sollte anhand der Protokolldatei *taldia.log* überprüft werden. Dort wird als skalierte Restdivergenz der betragsmäßig größte im Rechnetz gefundene Divergenzwert angegeben, multipliziert mit  $\Delta/u_a$  ( $\Delta$ : horizontale Maschenweite,  $u_a$ : Windgeschwindigkeit am Anemometer).

*Achtung: Die vom Programm ausgewiesene skalierte Restdivergenz sollte kleiner als 0.05 sein.*

Es ist im Prinzip möglich, daß die Iterationen nicht konvergieren. Das Programm meldet dies mit einer Fehlermeldung. Werden aber die in der TA Luft angegebenen Beschränkungen an die zulässige Geländesteilheit beachtet, dann sollte dieser Fall in der Praxis nicht auftreten.

Bei Rechnungen für komplexes Gelände oder bei Verwendung externer Windfelder ist es wichtig, daß das Anemometer möglichst frei angeströmt wird. Liegt es im Einflußbereich von Hindernissen,<sup>27</sup> dann ist es den hier verwendeten meteorologischen Modellen in der Regel nicht möglich, mit hinreichender Genauigkeit auf die Art der Anströmung zurückzuschließen. Um solche unbrauchbaren Anemometerpositionen auszuschließen, sind folgende

<sup>26</sup>Dieser Teil wird von dem mikroskaligen Windfeldmodell DMK übernommen, das im Abschlußbericht *taldmk.pdf* auf der Webseite [www.austal2000.de](http://www.austal2000.de) beschrieben ist.

<sup>27</sup>In der Regel tritt dieser Fall nur ein, wenn an einem anderen Ort erhobene meteorologische Daten auf das Rechengebiet übertragen werden und die ersatzweise angenommene Anemometerposition nicht sorgfältig genug ausgesucht wird.

Prüfungen eingebaut, die gegebenenfalls zum Programmabbruch führen:

1. Für jedes der Windfelder in der Windfeldbibliothek muß die Windgeschwindigkeit am Ort des Anemometers größer als 0.5 m/s sein.
2. Das Windfeld, das in der Ausbreitungsrechnung schließlich verwendet wird, darf an keiner Stelle eine Vertikalkomponente besitzen, die betragsmäßig größer als 50 m/s ist.<sup>28</sup>
3. Die Summe der Quadrate der Überlagerungsfaktoren für zwei Basisfelder muß kleiner als 100 und größer als 1/400 sein.

### 3.6.4 Praktische Durchführung

Um Geländeunebenheiten und Gebäude in der Ausbreitungsrechnung zu berücksichtigen, sind nur drei Schritte erforderlich:

1. Das Digitale Geländemodell wird als Datei (z.B. im Arcinfo-GRIDASCII-Format) bereitgestellt. Es muß das Rechengebiet umfassen.
2. Der Name dieser Datei wird in der Eingabedatei `austal2000.txt` als Parameter `gh` angegeben.
3. Gebäude werden in der Eingabedatei `austal2000.txt` angegeben, entweder explizit über die Parameter `xb`, `yb`, `hb`, `cb` und `wb` oder über eine zuvor erstellte Rasterdatei, deren Name als Parameter `rb` angegeben wird.

Das Programm *AUSTAL2000* ruft dann von sich aus das Programm *TALdia* auf, welches das Geländeprofil `zg0l.dma` (Netznummer  $l$ ,  $l = 0$  ohne Netzschachtelung) im Projektordner und die Windfeldbibliothek im Unterverzeichnis `lib` anlegt. Anschließend führt *AUSTAL2000* die Ausbreitungsrechnung unter Verwendung dieser Windfelder durch. Die Turbulenzfelder werden lokal in Abhängigkeit von der Höhe über dem Erdboden wie bei ebenem Gelände berechnet.

Die Rechenzeit verlängert sich aus folgenden Gründen:

1. Die Windfelder der Windfeldbibliothek müssen berechnet werden.
2. Für jede Stunde des Jahres (bei einer Zeitreihenrechnung) müssen 3-dimensionale Wind- und Turbulenzfelder berechnet werden.
3. Die Berechnung der Partikelbahnen ist bei 3-dimensionaler Meteorologie aufwendiger als bei 1-dimensionaler.

---

<sup>28</sup>Die betrachtete Vertikalkomponente ist die im geländefolgenden Koordinatensystem ausgewiesene Komponente, die auch durch die Geländesteilheit und die Horizontalkomponente beeinflusst wird.

*Achtung: Insgesamt kann dies dazu führen, daß sich die Rechenzeit um den Faktor 5 bis 10 erhöht.*

Neben diesem Standardvorgehen ist folgendes zu beachten:

- Existiert im Projektordner bereits eine Datei `zg0l.dma`, dann wird diese verwendet, ungeachtet des angegebenen Digitalen Geländemodells.
- Existiert im Projektordner ein Unterverzeichnis `lib`, dann wird davon ausgegangen, daß sich darin die Windfeldbibliothek befindet, und es werden keine Bibliotheksfelder neu angelegt.
- Wird *AUSTAL2000* mit der Option `-l` aufgerufen, dann wird nur die Windfeldbibliothek erzeugt und keine Ausbreitungsrechnung durchgeführt. In diesem Fall werden die Windfelder in einer bestehenden Bibliothek nach einer Rückfrage gelöscht und überschrieben.
- Statt *AUSTAL2000* mit der Option `-l` aufzurufen, kann das Windfeldmodell auch direkt in der Form

`taldia Projektordner`

aufgerufen werden.

### 3.7 Verwendung extern erzeugter meteorologischer Felder

Wie bereits im Abschnitt 3.6 erwähnt, verwendet *AUSTAL2000* bei Rechnungen in komplexem Gelände die Windfelder, die es im Unterverzeichnis `lib` vorfindet. Diese brauchen nicht mit *TALdia* erzeugt worden zu sein, sondern können auch von einem anderen meteorologischen Präprozessor stammen, z.B. einem prognostischen Modell. Dabei können außer dem Windvektor auch die Austauschkoefizienten und die turbulenten Geschwindigkeitsfluktuationen vorgegeben werden.

Damit *AUSTAL2000* diese Felder erkennt und sie richtig verwendet, sind folgende Bedingungen einzuhalten:

1. Die Dateien müssen die Struktur besitzen, die in Anhang B beschrieben ist. Die Daten sind Gleitkommazahlen und können in Textform oder in Binärform (4 Byte pro Zahl) angegeben sein.
2. Anhand des Dateinamens wird unterschieden, welche Größe in der Datei dargestellt ist. Folgende Namen werden verwendet:

w????a00.dmna	Windvektor mit den Komponenten $z_p$ (Höhe über NN), $v_x$ ( $x$ -Komponente des Windvektors), $v_y$ ( $y$ -Komponente des Windvektors), $\tilde{v}_s$ ( $s$ -Komponente des Windvektors, siehe Abschnitt D.1.1). <i>AUSTAL2000</i> verwendet nicht den vorgegebenen Wert $\tilde{v}_s$ , sondern berechnet ihn neu aus der Divergenzfreiheit des Windfeldes. Die Zahlenwerte sind in m bzw. in m/s anzugeben.
v????a00.dmna	Turbulente Geschwindigkeitsfluktuationen (Turbulenzfeld) mit den Komponenten $\sigma_u$ , $\sigma_v$ , $\sigma_w$ und $\vartheta$ (potentielle Temperatur in Grad). <sup>29</sup> Sie ersetzen die Werte aus dem Grenzschichtmodell von <i>AUSTAL2000</i> . Die Zahlenwerte sind in m/s anzugeben.
v????d00.dmna	Turbulente Geschwindigkeitsfluktuationen, die zu denen aus dem Grenzschichtmodell von <i>AUSTAL2000</i> (quadratisch) addiert werden. Die Zahlenwerte sind in m/s anzugeben.
k????a00.dmna	Austauschkoeffizienten (K-Feld) mit den Komponenten $K_H$ (horizontaler Austauschkoeffizient) und $K_V$ (vertikaler Austauschkoeffizient). Sie ersetzen die Werte aus dem Grenzschichtmodell von <i>AUSTAL2000</i> . Die Zahlenwerte sind in $m^2/s$ anzugeben.
k????d00.dmna	Austauschkoeffizienten, die zu denen aus dem Grenzschichtmodell von <i>AUSTAL2000</i> addiert werden. Die Zahlenwerte sind in $m^2/s$ anzugeben.
zp00.dmna	$z$ -Koordinaten der Gitterpunkte (in m über NN).
zg00.dmna	Geländeprofil (unterste Schicht von zp00.dmna).

Die durch Fragezeichen symbolisierten 4 Zeichen kennzeichnen die Ausbreitungssituation, beispielsweise könnte 2019 für „stabile Schichtung (II), Windrichtung 190 Grad“ stehen. Die Wahl der Zeichen ist beliebig (siehe aber unten), solange damit ein gültiger Dateiname gebildet wird.

Windfelder sollten für mindestens diejenigen Situationen, für die auch *AUSTAL2000* Basisfelder erzeugt, vorgegeben werden. Wenn felder vom Typ „v“ oder „k“ vorgegeben werden, dann für alle Situationen.

3. Es muß kenntlich gemacht sein, zu welcher Stabilitätsklasse eine Datei gehört. Dies kann entweder über den Parameter `ak1` im Dateikopf geschehen, dem ein Wert zwischen 1 (entspricht I) und 6 (entspricht V) zugeordnet wird, oder über die Art der Kennzeichnung, wobei das erste Zeichen als Nummer der Ausbreitungsklasse interpretiert wird (s.o.).
4. Die Dateien stellen 3-dimensionale Tabellen dar (mit Ausnahme von `zg00.dmna`), deren Indizes den Wertebereich  $0..n_x$ ,  $0..n_y$  und  $0..n_z$  durchlaufen.  $n_x$  und  $n_y$  sind die in der Eingabedatei definierten Größen `nx` (Anzahl der Intervalle in  $x$ -Richtung) und `ny` (Anzahl der Intervalle in  $y$ -Richtung). Die Anzahl der Intervalle in  $z$ -Richtung ergibt sich aus dem vertikalen Raster, das mit dem Eingabeparameter `hh` (Höhe über dem Erdboden) explizit festgelegt werden kann. Standardsetzung bei Rechnungen ohne Gebäude ist

`hh 0 3 6 10 16 25 40 65 100 150 200 300 400 500 600 700 800 1000 1200 1500`

also  $n_z = 19$ .

- Die Geschwindigkeitskomponenten sind auf einem Arakawa-C-Netz festgelegt, also beispielsweise  $v_x$  in  $x$ -Richtung auf Gitterpunkten ( $0 \leq i \leq n_x$ ), in  $y$ - und  $z$ -Richtung jeweils auf den Mittelpunkten der Intervalle ( $1 \leq j \leq n_y, 1 \leq k \leq n_z$ ). Entsprechendes gilt für  $v_y$  und  $v_z$ . Alle anderen Größen sind auf den Gitterpunkten definiert.

Um dies zu kennzeichnen, ist bei den Windfeldern im Dateikopf der Parameter `vldf` anzugeben, der für jede der Komponenten mit einem Buchstaben festhält, wie diese Komponente im Netz definiert ist. Es ist

```
vldf PXYS  bei den Windfeldern
vldf PPPP  bei den turbulenten Geschwindigkeiten
vldf PP    bei den Turbulenzfeldern
vldf P     bei den Gitterdefinitionen
```

Weiterhin müssen im Dateikopf die Netzparameter `dd`, `x0`, `y0` und `hh` angegeben sein und zusätzlich die folgenden Parameter:<sup>30</sup>

```
axes  xyz
lsbf  1
sscl  0
zscl  0
```

- Bei Windfeldern, die eine Gebäudeumströmung beschreiben, sind die Gitterzellen ausgespart, die im Inneren von Gebäuden liegen. Um dem Programm kenntlich zu machen, um welche Zellen es sich handelt, ist bei diesen Zellen der Wert von  $v_s$  am Boden der Zelle auf -99 zu setzen. Überhängende Gebäude oder Brückenbauwerke, die dazu führen, daß eine ausgesparte Gitterzelle über einer nicht ausgesparten liegt, sind nicht zulässig.

Findet *AUSTAL2000* eine solche Bibliothek (also Unterverzeichnis `lib` im Projektordner), dann werden die darin enthaltenen Felder katalogisiert und auf Vollständigkeit geprüft. Sodann wird in dem Katalog eingetragen, zu welcher Stabilitätsklasse die betreffende Situation gehört und welche Windrichtung und Windgeschwindigkeit im Windfeld am Ort des Anemometers auftritt.

**Achtung:** Im Unterverzeichnis `lib` dürfen keine weiteren Dateien stehen.

Wird später ein Windfeld für eine bestimmte Stabilitätsklasse, Windrichtung und Windgeschwindigkeit benötigt, dann wird zunächst im Katalog nachgesehen, welche beiden Windfelder dieser Stabilitätsklasse eine Windrichtung besitzen, die der vorgegebenen am nächsten kommt.<sup>31</sup> Sodann werden diese beiden Felder linear überlagert, so daß das resultierende Feld am Anemometerort genau die gewünschte Windrichtung und Windgeschwindigkeit besitzt.

<sup>30</sup>Die Angabe „lsbf 1“ bedeutet, daß bei binär abgespeicherten Zahlen das niedrigstwertige Byte (*least significant byte*) zuerst abgespeichert ist. Dies ist der Standard bei Intel- und AMD-Prozessoren.

<sup>31</sup>Das bedeutet auch, daß es zu jeder Stabilitätsklasse mindestens 2 Windfelder geben muß, denn sonst kann nicht interpoliert werden.

Mit denselben Faktoren werden auch die zugehörigen Turbulenzfelder und K-Felder – sofern vorhanden – überlagert.

Bei Netzsachtelung (siehe Abschnitt 3.8) wird genauso verfahren. Die Felder sind für jedes Netz anzugeben. Die Nummer  $n$  des verwendeten Netzes ( $1 \leq n \leq n_n$ ) ist im Namen jeder Datei anzugeben, und zwar ist die Ziffernfolge 00 am Ende des Dateinamens (ohne Namensweiterung) durch  $i1$  zu ersetzen mit  $i = n_n + 1 - n$ . Zum Beispiel haben bei einer Sachtelung mit 3 Netzen die Windfelder des feinsten Netzes die Namen `w????a31.dma`.

*Achtung: Bei Netzsachtelung in komplexem Gelände müssen die Geländeprofile aufeinander abgestimmt sein. Dabei müssen in einem feinen Netz in einem Randstreifen von 2 Maschenweiten Breite die Höhenwerte des nächst größeren Netzes übernommen werden, gegebenenfalls durch lineare Interpolation. Es ist daher zweckmäßig, zuerst von TALdia die Geländeprofile `lib/zg1.dma` ausrechnen zu lassen und diese dann für die eigene Windfeldberechnung zu verwenden (die Dateien `zg01.dma` im Projektverzeichnis sind hierfür nicht geeignet). Hierzu wird das Programm mit der Option `-oGRIDONLY` aufgerufen, es endet dann unmittelbar nach dem Ausschreiben der Profile. das Programm prüft, ob die intern aufeinander abgestimmten Geländeprofile mit denen in den Windfeld-dateien übereinstimmen und bricht bei größeren Abweichungen ( $> 0,2$  m) mit einer Fehlermeldung ab.*

#### Beispiel:

Im Verzeichnis `house-01` ist ein Beispiel für die Verwendung einer extern vorgegebenen Windfeldbibliothek. Sie beschreibt die Umströmung eines U-förmigen Gebäudes auf einem Raster mit 4 m Maschenweite und horizontal 50×50 Maschen. Vertikal ist das Raster ebenfalls äquidistant mit 4 m Maschenweite und erstreckt sich nur bis 60 m Höhe. Die Quelle liegt zur besseren Illustration des Gebäudeeffektes in der Mitte des Innenhofes in 2 m Höhe, die Emission besteht aus SO<sub>2</sub> mit einer Quellstärke von 10 % des Bagatellmassenstromes.

Die Bibliothek enthält Windfelder, zusätzliche Turbulenzfelder und zusätzliche K-Felder (Wirkung der durch das Gebäude verursachten zusätzlichen Turbulenz), allerdings nur für neutrale Schichtung und Windrichtungen zwischen 200 Grad und 280 Grad (in Schritten von 10 Grad). Dies reicht jedoch aus, um den ersten Tag der Zeitreihe `anno95.akterm` durchzurechnen.

### **3.8 Festlegung der Rechennetze**

Ohne Gebäude wird normalerweise mit einem einzigen Rechennetz gearbeitet. Dieses kann entweder vom Programm oder vom Anwender festgelegt werden. Das Programm wählt es so, daß für die niedrigste Quelle die Maschenweite hinreichend fein ist und alle Quellen hinreichend weit umfaßt werden. Entsprechend TA Luft bedeutet dies, daß die Maschenweite

gleich der Bauhöhe der niedrigsten Quelle gesetzt wird (ohne Gebäude mindestens aber 16 m beträgt) und für jede Quelle ein Kreis um die Quelle mit einem Radius vom 50-fachen der Bauhöhe darin enthalten ist. Als Bauhöhe wird hierbei die mittlere Bauhöhe eingesetzt, die sich aus der Summe von tatsächlicher Bauhöhe  $h_q$  und der Hälfte der vertikalen Ausdehnung  $c_q$  ergibt.

*Achtung: Wird das Rechenetz in der Eingabedatei explizit festgelegt, müssen alle zu seiner Festlegung notwendigen Parameter angegeben sein, also  $dd$ ,  $x_0$ ,  $nx$ ,  $y_0$  und  $ny$ . Die Parameter  $dd$ ,  $x_0$  und  $y_0$  sollten nur ganzzahlige Werte erhalten, da rechnerbedingte Ungenauigkeiten bei der Übernahme von Dezimalbrüchen zu Problemen führen können (zum Beispiel ist rechnerintern  $3*0.1$  nicht exakt gleich  $0.3$ ).*

Bei Rechnungen mit Gebäuden oder bei Quellkonfigurationen mit mehreren Quellen, die sich in der Bauhöhe stark unterscheiden, ist dieses Vorgehen unzweckmäßig. Für die Gebäude und die niedrigen Quellen wird ein feinmaschiges Netz benötigt, das aber auch noch in großer Entfernung, wo die Beiträge der hohen Quellen wirksam sind, verwendet wird. Dort erhält man für die berechneten Konzentrationswerte eine hohe statistische Unsicherheit, da die Auszählvolumina unnötig klein sind.

Dies kann vermieden werden, wenn das feinmaschige Netz nur in der Umgebung der Gebäude und der niedrigen Quellen verwendet wird und weiter außen mit einem gröberen Netz gerechnet wird, also mehrere Netze unterschiedlicher Maschenweite ineinander geschachtelt werden. Für eine solche Schachtelung gibt es eine Reihe von Einschränkungen, damit das berechnete Konzentrationsfeld möglichst wenig Artefakte enthält:

- Eine Vergrößerung der Maschenweite muß genau um den Faktor 2 erfolgen.
- Die Ränder eines feinen Netzes müssen auf den Gitterlinien des nächst gröberen Netzes liegen.
- Ein grobes Netz muß mindestens die Ausdehnung des nächst feineren Netzes haben. Es wird empfohlen, einen Abstand zwischen dem Rand des groben Netzes und dem des nächst feineren Netzes von mindestens 4 Maschen des groben Netzes zu wahren.
- Die inneren Netze müssen in jeder Koordinatenrichtung um 2 Zellen größer gewählt werden als nach den Vorgaben der TA Luft erforderlich, da die Werte in den äußersten beiden Spalten bzw. Zeilen an jedem Rand nicht in die Auswertung einbezogen werden.<sup>32</sup>

Bei Rechnungen ohne Gebäude legt das Programm von sich aus ein einzelnes Rechenetz an. Ein System von geschachtelten Netzen wird angelegt, wenn als Option  $os$  in der Eingabedatei die Zeichenkette `NESTING` angegeben ist. Die Netzparameter werden in der Protokolldatei vermerkt. Sie können in der angegebenen Form auch direkt in die Eingabedatei kopiert werden.

<sup>32</sup>Diese Werte können durch die Abbildung der Netze aufeinander verfälscht sein.

Wird die Art der Netzsachtelung vom Anwender vorgegeben, dann müssen die Parameter der Netze in aufsteigender Folge der Maschenweite angegeben sein.<sup>33</sup> Eine gültige Netzwahl bei einer 50 m hohen Punktquelle im Ursprung des Koordinatensystems wäre also beispielsweise:

```
dd      50      100      200
x0 -1100 -2200 -2800
nx      44      44      28
y0 -1100 -2200 -2800
ny      44      44      28
```

Bei Rechnungen mit Gebäuden müssen bei der Festlegung der Rechennetze zusätzliche Besonderheiten beachtet werden:

1. Gebäude werden intern auf dem Rechennetz aufgerastert. Maschenweite und Vertikalintervalle sind daher so zu wählen, daß die Gebäudeumrisse in der Rasterung hinreichend genau abgebildet werden. Die Aufrasterung kann in den vom Windfeldmodell *TALdia* ausgeschriebenen Dateien `volout01.dma` kontrolliert werden.
2. Bei Netzsachtelung werden die Gebäude zur Berechnung des Windfeldes nur in dem feinsten Netz (das mit der kleinsten Maschenweite) berücksichtigt. Der Einfluß eines Gebäudes auf das Windfeld erstreckt sich typischerweise bis zu einer Entfernung von 5 Gebäudehöhen, die Ausdehnung des feinsten Netzes sollte entsprechend groß gewählt werden. In den Randzellen des Netzes dürfen sich keine Gebäude befinden.
3. Damit die iterative Berechnung des Windfeldes im feinsten Netz gut konvergiert, sollten die Vertikalintervalle im feinsten Netz möglichst konstant sein. Das feinste Netz sollte eine vertikalausdehnung von mindestens der doppelten Höhe des höchsten Gebäudes haben. Beide Bedingungen lassen sich durch geeignete Festlegung der Vertikalintervalle (Parameter `hh`) und der Obergrenze des feinsten Netzes (Parameter `nz`) erfüllen.
4. Der Einfluß eines Gebäudes auf die Turbulenzeigenschaften der Strömung erstreckt sich typischerweise bis zu einer Entfernung von 10 Gebäudehöhen. Falls bei Netzsachtelung das feinste Netz eine kleinere Ausdehnung hat, werden die entsprechenden Zusatzfelder bei der Erstellung der Windfeldbibliothek auch für das zweitfeinste Netz erzeugt. In diesem Fall sollten die Gebäude auch in diesem Netz bei der Aufrasterung hinreichend gut aufgelöst werden. Diese Bedingung an die Ausdehnung des Rechennetzes ist auch bei der Verwendung eines einzelnen netzes zu beachten.

Sind keine Rechennetze vom Benutzer vorgegeben, versucht das Programm, diese Aspekte bei der automatischen Festlegung der Rechennetze zu berücksichtigen. Bei Rechnungen mit Gebäuden wird standardmäßig immer ein System von geschachtelten Netzen angelegt. Dies kann unterdrückt werden, wenn als Option `os` in der Eingabedatei die Zeichenkette

<sup>33</sup>Die Option `NESTING` kann dann entfallen.



-NESTING angegeben ist. Die vom Programm gewählte Netzsachtelung berücksichtigt sowohl die Gebäude- als auch die Quellkonfiguration. Die maximale Gebäudehöhe und die gewählten Vertikalintervalle und Parameter der Netzsachtelung werden in der Protokoll-datei vermerkt.

Das Programm berechnet die Konzentration und die Deposition auf jedem der Netze. Um die Ergebnisse unterscheiden zu können, ist an den eigentlichen Namen der Ergebnisdatei noch die Nummer des zu Grunde liegenden Netzes angehängt (beginnend mit 1 für das feinste Netz). Beispielsweise werden unter Verwendung der oben angegebenen Netzsachtelung statt der Datei so2-j00z.dma die Dateien so2-j00z01.dma, so2-j00z02.dma und so2-j00z03.dma erzeugt.

Die in der Protokolldatei angegebenen Immissionskennwerte sind die Maxima aus den verwendeten Netzen. Für den Ergebnistyp s24 (höchster Stundenmittelwert, der 24 mal überschritten wird) bedeutet dies beispielsweise, daß zunächst für jedes Netz und jede Masche die Größe S24 ausgerechnet und netzweise gespeichert wird. Dann wird aus allen Netzen der insgesamt höchste Wert herausgesucht und im Protokoll vermerkt. Aus welchem Netz der Wert stammt, ist ebenfalls angegeben.

*Achtung: Bei Netzsachtelung für gegliedertes Gelände ist darauf zu achten, daß das verwendete digitale Geländemodell auch das größte Netz umfaßt.*

Die aus dem digitalen Geländemodell berechneten Geländeprofile enthalten jetzt in ihrem Namen statt 00 die Nummer des zugehörigen Rechnernetzes, also beispielsweise zg03.dma.

### 3.9 Ableitung von Abgasen über Schornsteine und Kühltürme

Bei der Ableitung von Abgasen über Schornsteine wird die Abgasfahnenüberhöhung gemäß VDI 3782 Blatt 3 berechnet. Die in der Richtlinie angegebenen Überhöhungsformeln gelten für Windgeschwindigkeiten in Schornsteinhöhe  $u_q > 1$  m/s. Um in der Praxis eine Anwendung auf beliebige AKTerm-Reihen zu ermöglichen, wird für  $u_q < 1$  m/s die Überhöhung ersatzweise mit dem Wert 1 m/s berechnet.

Bei der Ableitung von Abgasen über Kühltürme wird die Abgasfahnenüberhöhung gemäß VDI 3784 Blatt 2 berechnet.

*Achtung: Eine Quelle wird als Kühlturm interpretiert, wenn die Parameter lq (Flüssigwassergehalt) oder rq (Relative Feuchte) Werte größer 0 haben.*

In einer neueren Untersuchung zur Modellierung von Ableitungen aus Kühltürmen mit der Modellkombination AUSTAL2000/TALdia wird auf folgende Gesichtspunkte hingewiesen:<sup>34</sup>

<sup>34</sup>Bahmann, W., Schmonsees, N., Janicke, L. (2006): Studie zur Anwendbarkeit des Ausbreitungsmodells AUSTAL2000 mit Windfeldmodell TALdia im Hinblick auf die Gebäudeeffekte bei Ableitung von Rauchgasen über Kühltürme und Schornsteine, VGB Forschungsprojekt Nr. 262, siehe Internet unter

- Der Kühlturm sollte explizit als Gebäude modelliert werden.
- Als Kühlturmdurchmesser sollte der mittlere Durchmesser angesetzt werden.
- Das vertikale Raster sollte so gewählt werden, daß die Oberseite des Kühlturms (und die weiterer Gebäude) in der Nähe der Gitterflächen liegt.
- Der Kühlturm als Emittent sollte als Flächenquelle (in der Mündung liegendes Quadrat) festgelegt werden. Die Quellhöhe sollte etwas oberhalb der in der Rechnung effektiv verwendeten Gebäudehöhe liegen.
- Es sollte mit Netzschachtelung gerechnet werden.

Intern wird hierfür das vom VDI zur Verfügung gestellte Programm *VDISP* verwendet. *AUSTAL2000* erzeugt die entsprechende Eingabedatei *VDIIN.DAT*, ruft das Programm *vdisp.exe* auf und liest anschließend die Ergebnisse aus der Datei *VDIOUT.DAT* ein. Der von *VDISP* berechnete Anstieg der Fahnenachse wird analysiert und intern werden die Parameter *vq* und *sq* so gesetzt, daß dieselbe Endhöhe (effektive Quellhöhe) erreicht wird und der halbe Wert der Überhöhung in derselben Entfernung erzielt wird (siehe Verifikation 51c). Damit geht das Programm noch über die Forderung der VDI 3784 Blatt 2 hinaus, nach der nur die effektive Quellhöhe in das Ausbreitungsmodell übernommen zu werden braucht.

Um nicht für jedes Partikel eine solche Analyse durchführen zu müssen, legt *AUSTAL2000* intern eine Tabelle an, in der vermerkt ist, welche Situationen schon mit *VDISP* gerechnet und welche Werte von *vq* und *sq* hierfür erhalten wurden. Wenn für ein Partikel die Überhöhung zu bestimmen ist, wird zuerst diese Tabelle überprüft, ob die zu berechnenden Werte schon bekannt sind. Dabei wird für die Windgeschwindigkeit eine Abweichung von maximal 10 % toleriert.

Falls das Programm *VDISP* ohne Berechnung der Überhöhung abbricht (z.B. wegen einer zu kleinen Froude-Zahl), wird für diese Situation ersatzweise ohne Überhöhung gerechnet und am Ende der Ausbreitungsrechnung wird ein entsprechender Warnhinweis ausgegeben.

Zur Verwendung von *VDISP* im Rahmen der TA Luft macht Prof. Schatzmann, Mitautor von Modell, Richtlinie und Programm *VDISP*, folgende Anmerkungen:

Die Ableitung der Rauchgase zusammen mit dem Wasserdampfschwaden über einen Naturzugnasskühlturm ist attraktiv, weil Kühlturmschwaden verglichen mit Schornsteinfahnen einen wesentlich größeren Wärmeinhalt besitzen. Die das Verhältnis von Impuls- zu Auftriebskräften am Einleitungsort kennzeichnende hydrodynamische Ähnlichkeitskennzahl, die densimetrische Froudezahl, unterscheidet sich bei Schornsteinfahnen und Kühlturmschwaden

um etwa eine Größenordnung. Die relative Bedeutung der Auftriebskräfte ist bei Kühlturmschwaden somit etwa 10 mal größer als bei Rauchgasfahnen aus Schornsteinen. Dies führt vor allem bei geringen Windgeschwindigkeiten zu größeren effektiven Quellhöhen. Da sich das zu erwartende Bodenkonzentrationsmaximum in etwa invers proportional zum Quadrat der effektiven Quellhöhe verhält, wird in diesem Geschwindigkeitsbereich der Kühl-

turm zu geringeren Immissionen führen als der Schornstein.

Bei Starkwind kehren sich die Verhältnisse dagegen um. Kühlturmschwaden treten im Vergleich zu Schornsteinfahnen mit einer viel geringeren Vertikalgeschwindigkeit in die Atmosphäre ein. Bei Starkwind übersteigt in Kühlturmkronehöhe die Windgeschwindigkeit die Schwadenausstrittsgeschwindigkeit, mit der Folge, dass Teile des Schwadens in den Kühlturmnachlauf gezogen und zum Boden gemischt werden. Zusätzliche „down-wash“-Effekte gehen von anderen hohen Bauwerken des Kraftwerks und seiner Umgebung aus. Da hohe Windgeschwindigkeiten seltener vorkommen als geringe, bleibt – betrachtet über repräsentative Zeiträume – die Ableitung der Abgase zusammen mit dem Kühlturmschwaden die günstigere Ableitungsvariante. Da die Intensität der „down-wash“-Erscheinungen von der speziellen Geometrie des Kraftwerkskomple-

xes und seiner Umgebung abhängt, ist allerdings jeweils zu prüfen, ob diese generelle Aussage auch im Einzelfall zutrifft und die in der TA-Luft festgeschriebenen Immissionswerte eingehalten werden.

Die komplexen Schwaden/Bauwerks-Wechselwirkungen lassen sich mit numerischen Modellen derzeit noch nicht simulieren. Deshalb werden üblicherweise in Grenzschicht-Windkanälen Experimente durchgeführt, mit dem Ziel, sogenannte Verstärkungsfaktoren zu bestimmen. Diese Faktoren dienen dazu, Rechenergebnisse zu korrigieren, wie sie mit den im Genehmigungsverfahren üblicherweise verwendeten Standardmodellen für die Bestimmung von Immissionskennwerten nach TA-Luft ermittelt werden. Diese Standardmodelle setzen die freie Abströmung der Abgase in eine ungestörte Windströmung voraus. Bauwerkeinflüsse können sie nicht berücksichtigen.

Beispielrechnungen für den in VDI 3784 Blatt 2 als Beispiel angegebenen Kühlturm sind in den Ordnern tower-01 und tower-02. Die Standardrechnung in tower-01 zeigt, daß das Konzentrationsmaximum wegen der großen Überhöhung sehr weit entfernt liegt und die erforderliche statistische Sicherheit der Ergebnisse nur schwer zu erreichen ist. Daher ist in tower-02 das Rechengebiet vergrößert und die Maschenweite von 130 m auf 500 m erhöht worden.

Eine Gegenüberstellung des Fahnenanstiegs, wie er von *VDISP* berechnet und von *AUSTAL2000* realisiert wird, ist in der Verifikation 51c enthalten.

Neben der standardmäßigen Verwendung der Richtlinien VDI 3782 Blatt 3 und VDI 3784 Blatt 2 zur Bestimmung der Abgasfahnenüberhöhung kann die Überhöhung auch explizit über die Parameter  $s_q$  und  $v_q$  (auch als Zeitreihe) vorgegeben werden.

### 3.10 Bewertete Geruchsstundenhäufigkeiten

Bei einer einfachen Ausbreitungsrechnung zur Ermittlung von Geruchsstundenhäufigkeiten wird nicht zwischen verschiedenen Geruchsarten unterschieden. Alle Geruchsstoffe werden in dem einen Stoff odor zusammengefaßt und hierfür wird die Geruchsstundenhäufigkeit  $r$  bestimmt.

Die GIRL 2008<sup>35</sup> schreibt dagegen bei Geruchsemissionen aus Tierhaltungsanlagen ein differenzierteres Vorgehen vor. Es wird berücksichtigt, daß Gerüche beispielsweise aus Geflügelmastanlagen als unangenehmer empfunden werden als Gerüche aus Rinderställen. Hierzu werden die Geruchsstundenhäufigkeiten für jede Tierart separat ermittelt und aus ihnen – zusammen mit den tierartspezifischen Bewertungsfaktoren – ein Gesamtbewertungsfaktor bestimmt:

Zunächst werden – wie bisher – alle Geruchsemissionen zu einem einzigen Stoff  $S$  zusammengefaßt und hierfür die (unbewertete) Geruchsstundenhäufigkeit  $r$  bestimmt.

Sodann werden vier Geruchsstoffklassen  $S_i$  ( $i=1, \dots, 4$ ) gebildet, in denen Geruchsstoffarten mit gleichem Bewertungsfaktor  $f_i$  zusammengefaßt sind. Diese Klassen sind nach fallendem Bewertungsfaktor geordnet, es muß also  $f_i > f_{i+1}$  erfüllt sein. Für jede dieser Klassen wird separat die zugehörige Geruchsstundenhäufigkeit  $r_i$  bestimmt.

Die berechneten Werte erfüllen die Relation

$$0 \leq r_i \leq r \leq 1 \quad (1)$$

Die bewertete Geruchsstundenhäufigkeit  $r_b$  soll folgende Bedingungen erfüllen:

1. Liegt nur eine Geruchsart  $S_i$  vor, dann ist  $r_b = f_i r_i$  und auch  $r_i = r$ .
2. Liegen Gemische von Geruchsarten vor, dann hängt  $r_b$  stetig von den  $r_i$  ab und eine Zunahme eines Wertes  $r_i$  führt nicht zu einer Erniedrigung von  $r_b$ .

Der im folgenden beschriebene Algorithmus garantiert dies für den Fall  $\sum r_i \geq r$ .

Es werden zunächst Hilfsgrößen  $h_i$  gebildet:

$$h_1 = r_1, \quad (2)$$

$$h_2 = \min(r_2, r - h_1), \quad (3)$$

$$h_3 = \min(r_3, r - h_1 - h_2), \quad (4)$$

$$h_4 = \min(r_4, r - h_1 - h_2 - h_3) \quad (5)$$

Für die  $h_i$  gilt also:

$$0 \leq h_i \leq r_i \quad (6)$$

Die bewertete Geruchsstundenhäufigkeit  $r_b$ , welche die belästigungsrelevante Kenngröße  $IG_b$  darstellt, erhält man aus der unbewerteten Geruchsstundenhäufigkeit  $r$  mit Hilfe des Bewertungsfaktors  $f_{\text{gesamt}}$ :

$$r_b = f_{\text{gesamt}} r \quad \text{mit} \quad f_{\text{gesamt}} = \frac{1}{\sum_i h_i} \sum_i f_i h_i \quad (7)$$

<sup>35</sup>Geruchsimmissions-Richtlinie in der Fassung vom 29. Februar 2008 mit einer Ergänzung vom 10. September 2008

Da der Gesamtbewertungsfaktor  $f_{\text{gesamt}}$  größer als 1 sein kann, können im Prinzip auch Geruchsstundenhäufigkeiten von mehr als 100 % berechnet werden. Um dies zu verhindern, wird der Wert von  $IG_b$  (angegeben in Prozent der Gesamtstunden) beschränkt:

$$IG_b = 100 \min(r_b, 1) \quad (8)$$

### Arbeiten mit tierartspezifischen Emissionen

Die beschriebenen Schritte werden von *AUSTAL2000* automatisch durchgeführt, wenn vom Benutzer Emissionen für bewertete Geruchsstoffe angegeben werden. Bewertete Geruchsstoffe haben Namen der Form `odor_nnn`, wobei *nnn* eine ganze Zahl ist, die einen Hinweis auf den Bewertungsfaktor gibt. Von *AUSTAL2000* werden folgende bewertete Geruchsstoffe erkannt:

Stoffname	Bewertungsfaktor
odor_040	0.40
odor_050	0.50
odor_060	0.60
odor_075	0.75
odor_100	1.00
odor_150	1.50

*Achtung: Welche Geruchsstoffart/Tierart zu den jeweiligen Klassen gehört, ist in der GIRL geregelt. Nach derzeitigem Kenntnisstand werden die Faktoren 0.4 (statt 0.5) und 0.6 (statt 0.75) nur in Baden-Württemberg verwendet.*

Werden in der Eingabedatei Emissionen für bewertete Geruchsstoffe angegeben, dann ignoriert *AUSTAL2000* eventuell vorhandene Angaben zum Stoff `odor` und bildet hierfür selbst die Summe aus den einzelnen Stoffklassen. In diesem Fall sollte der Anwender den Stoff `odor` also nicht explizit angeben.

Als Ergebnis werden die Geruchsstundenhäufigkeiten für den Summenstoff `odor` ( $r$ ), für die einzelnen Stoffklassen ( $r_i$ ) und unter dem Namen `odor_mod` die bewertete Geruchsstundenhäufigkeit ( $IG_b$ ) ausgegeben.

Eine einfache und instruktive Verwendung bewerteter Geruchsstoffe gibt der Verifikationstest 02 (Abschnitt A). Eine mehr praxisbezogene Anwendung gibt Beispiel `odor\h20rated`.

## 4 Beispiele

Die AUSTAL2000-Distribution enthält verschiedene Beispielrechnungen, sie werden im Unterordner `test` installiert. Anhand eines dieser Beispiele wird im folgenden eine kurze Einführung in den Aufruf von *AUSTAL2000* gegeben, danach folgt eine Auflistung aller Beispiele.

### 4.1 Beispielanwendung

Es wird davon ausgegangen, daß AUSTAL2000 sowie die Beispiele entsprechend den Anweisungen in Abschnitt 2 auf einem Windows-System installiert worden sind.

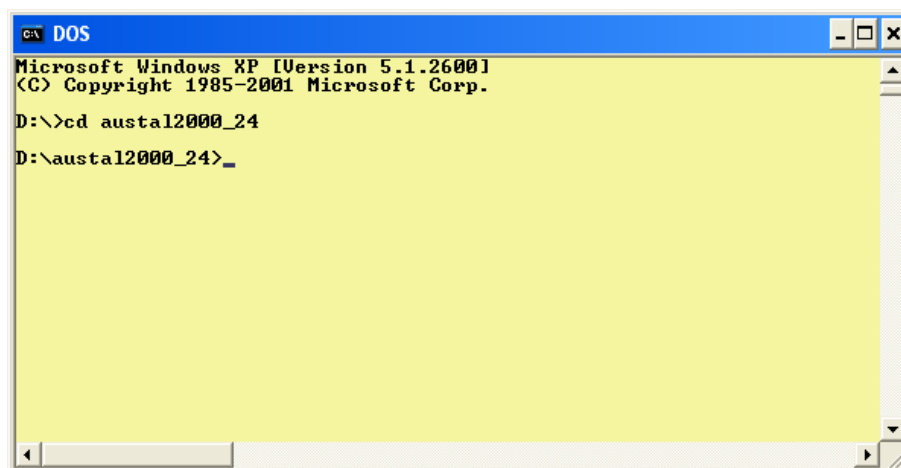
Als erstes muß nun ein DOS-Fenster geöffnet werden, um das Programm ausführen zu können. Gehen Sie in das Menu

Start → Alle Programme → Zubehör

und wählen Sie den Menüpunkt Eingabeaufforderung. Es erscheint ein neues Fenster auf dem Bildschirm, in dem in einer Kommandozeile Befehle eingetippt werden können.

Links von der Eingabeaufforderung (`'>'`) wird angezeigt, auf welchem Laufwerk (z.B. `C:`) und in welchem Ordner Sie sich gerade befinden. Als erstes müssen Sie nun auf dasjenige Laufwerk und dort in den Ordner wechseln, in dem AUSTAL2000 installiert worden ist, wo sich also das ausführbare Programm `austal2000.exe` und die anderen Dateien befinden.

Durch Angabe des Laufwerksbuchstabens, gefolgt von einem Doppelpunkt, und Drücken der RETURN-Taste können Sie das Laufwerk wechseln. Mit dem Befehl `cd` (*change directory*) können Sie dann in den gewünschten Ordner wechseln. Am einfachsten verwenden Sie hierzu die absolute Pfadangabe, d.h. der Pfad zu dem Ordner wird mit einem `'\'` eingeleitet. Das folgende Bild zeigt ein Beispiel. Mit dem Befehl `dir` können Sie sich zur Sicherheit auflisten lassen, welche Dateien sich in dem aktuellen Ordner befinden.



```

C:\ DOS
Microsoft Windows XP [Version 5.1.2600]
(C) Copyright 1985-2001 Microsoft Corp.
D:\>cd austal2000_24
D:\austal2000_24>_

```

Es wird das Beispiel `simple` betrachtet, das sich als Unterordner (Projektordner) im Verzeichnis `test` befindet. Die Eingabedaten stehen in der Datei `austal2000.txt`, die folgendermaßen aussieht:

```
ti "Test Simple"
az "../anno95.akterm"
z0      0.5
hq      20
so2     2.78 ' 10 kg/h
qs      -4
```

In der ersten Zeile ist der Projekttitle vermerkt, in der zweiten Zeile die zu verwendende meteorologische Zeitreihe. Die Pfadangabe erfolgt relativ zum Projektordner, es soll also die AKTerm mit dem Namen `anno95.akterm` im Ordner `test` verwendet werden. Danach wird die mittlere Rauigkeitslänge angegeben.

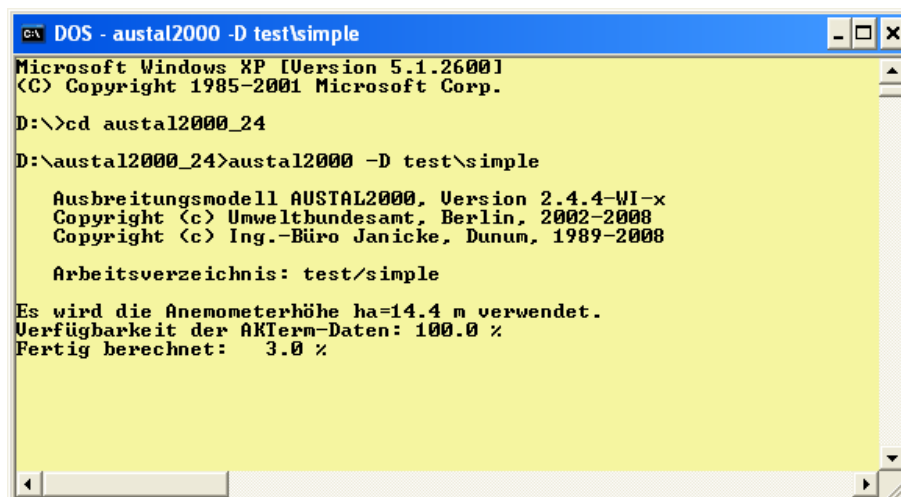
Da die Quellkoordinaten `xq` und `yq` nicht angegeben sind, haben sie ihren Standardwert 0. Die Quellhöhe beträgt 20 m und es wird  $\text{SO}_2$  mit der konstanten Quellstärke 2.78 g/s freigesetzt.

Das Rechengitter wird vom Programm automatisch generiert. Mit `qs` gleich -4 wird die Qualitätsstufe deutlich herabgesetzt, so daß diese Testrechnung relativ schnell durchläuft. Die Ausbreitungsrechnung wird gestartet mit dem Befehl

```
austal2000 -D test\simple
```

Die Option `-D` bewirkt, daß eine bereits bestehende Protokolldatei `austal2000.log` im Ordner `simple` zuerst gelöscht wird, sonst werden die Protokollinformationen an die gegebenenfalls bestehende Protokolldatei angehängt.

Auf dem Bildschirm erscheinen Informationen zur Programmversion und zum Verlauf der Rechnung, siehe das folgende Bild. Wenn die Ausbreitungsrechnung und die anschließende Auswertung fehlerfrei beendet wurde, meldet *AUSTAL2000* das auf dem Bildschirm.



```

C:\> DOS - austal2000 -D test\simple
Microsoft Windows XP [Version 5.1.2600]
(C) Copyright 1985-2001 Microsoft Corp.
D:\>cd austal2000_24
D:\austal2000_24>austal2000 -D test\simple

  Ausbreitungsmodell AUSTAL2000, Version 2.4.4-WI-x
  Copyright (c) Umwelthundesamt, Berlin, 2002-2008
  Copyright (c) Ing.-Büro Janicke, Dunum, 1989-2008

  Arbeitsverzeichnis: test/simple

Es wird die Anemometerhöhe ha=14.4 m verwendet.
Verfügbarkeit der AKTerm-Daten: 100.0 %
Fertig berechnet: 3.0 %
```

Im Projektordner `simple` steht nun die Protokolldatei `austal2000.log`. Sie enthält noch einmal Informationen zum Programm und zum Programmverlauf, eine Auflistung der Eingabedaten in `austal000.txt` sowie eine Liste mit den wesentlichen Ergebnissen der Ausbreitungsrechnung.

*Achtung: Die Protokolldatei und die Eingabedatei sind einfache Textdateien und können mit einem beliebigen Texteditor (z.B. durch einen Doppelklick im Explorer) geöffnet werden.*

Zusätzlich stehen im Projektordner `simple` die DMNA-Dateien mit den bodennahen Konzentrationsverteilungen für alle Stoffe und Bezugsgrößen (Jahresmittel, Kurzzeitwerte). Diese Dateien sind ebenfalls einfache Textdateien (siehe Anhang B.1), ihr Inhalt kann mit geeigneten Programmen (z.B. OpenOffice oder Excel) weiterverarbeitet werden.

## 4.2 Beispiele

Im folgenden ist eine Kurzbeschreibung aller Beispiele aufgeführt, die zusammen mit AUSTAL2000 geliefert werden. Die Beispiele befinden sich im Unterordner `test` und können jeweils einzeln mit dem Programmaufruf

```
austal2000 -D test\Beispiel
```

nachgerechnet werden. Die in den Beispielen verwendeten Daten (Meteorologie, Gelände) befinden sich im Ordner `test`.

Die Beispiele `h50aks` und `h50a95` bis `h50a99` werden im Abschlußbericht zu AUSTAL2000 näher erörtert.

*Achtung: Bei Beispielen mit Gelände- und/oder Gebäudeumströmung müssen vor einem ganz neuen Rechenlauf der Unterordner `lib` mit den Bibliotheksfeldern sowie die Dateien `zgij.dmn` gelöscht werden, sonst verwendet AUSTAL2000 direkt diese Dateien anstatt sie aus den originalen Eingangsdaten neu zu erzeugen.*

### `h50aks`

Rechnung mit der Ausbreitungsklassenstatistik `anonym.aks` für einen 50 m hohen Kamin ohne Überhöhung für die Stoffe  $\text{SO}_2$ ,  $\text{NO}$ ,  $\text{NO}_2$  und  $\text{PM}_{10}$ .

### `h50a95` bis `h50a99`

Rechnungen mit der AKTerm `anno95.akterm` bis `anno99.akterm` für einen 50 m hohen Kamin ohne Überhöhung für die Stoffe  $\text{SO}_2$ ,  $\text{NO}$ ,  $\text{NO}_2$  und  $\text{PM}_{10}$  (`h50a95` auch mit `xx`).



**2h50a95**

Rechnung mit der AKTerm anno95 . akt für zwei 50 m hohe Kamine im Abstand von 750 m ohne Überhöhung für die Stoffe SO<sub>2</sub>, NO und NO<sub>2</sub>.

**h50a95-2**

Rechnung mit der AKTerm anno95 . akterm für zwei 50 m hohe Kamine im Abstand von 750 m mit einer zeitabhängigen Emission von SO<sub>2</sub> sowie einer diffusen Quelle mit zeitlich konstanter Emission von bleihaltigem Staub, jeweils ohne Überhöhung.

**h50a95g**

Wie Beispiel h50a95, es wird zusätzlich eine Zeitreihe von Vorbelastungswerten verarbeitet und die Rauigkeitslänge  $z_0$  wird automatisch berechnet.

**h00aks-nh3**

Rechnung mit der Ausbreitungsklassenstatistik anonym. aks für die windinduzierte Emission aus einem Stall, der als Volumenquelle dargestellt wird.

**h30a95h1**

Einfache Demonstration einer Rechnung mit komplexem Gelände (idealisierte Hügel in Form einer Gauß-Glocke).

**h30a95h0**

Wie Beispiel h30a95h1, aber mit ebenem Gelände.

**h50a95c**

Wie Beispiel h50a95, aber die Rechnung wird für komplexes Gelände (reales Geländeprofil) durchgeführt.

**h50a95n**

Wie Beispiel h50a95, aber mit automatischer Generierung von geschachtelten Netzen (ebenes Gelände).

**h50a95cn**

Wie Beispiel h50a95c, aber mit automatischer Generierung von geschachtelten Netzen (komplexes Gelände).

**house-01**

Umströmung eines U-förmigen Hauses unter Verwendung einer externen Windfeldbibliothek. Der Betrachtungszeitraum ist ein Tag.

**tower-nn**

Ableitung von SO<sub>2</sub> über einen Kühlturm. Die Überhöhung wird nach VDI 3784 Blatt 2 bestimmt, der Einfluß des Kühlturms als Bauwerk wird in diesem einfachen Beispiel nicht berücksichtigt (siehe hierzu Abschnitt 3.9). Die Beispiele orientieren sich an denen der Richtlinie VDI 3784 Blatt 2. s

**h50a95-sci**

Wie Beispiel h50a95, aber Ausgabe der Ergebnisse in wissenschaftlicher Schreibweise (Option SCINOTAT).

**body\h25a95**

Rechnung mit der AKTerm anno95.akterm für einen 25 m hohen Kamin auf dem Dach eines Gebäudekomplexes.

**body\h50a95cb**

Wie Beispiel h50a95c, aber mit einem Gebäude mit kreisförmigem Durchmesser in der Nähe des Kamins.

**body\raster**

Rechnung mit der AKTerm anno95.akterm für einen 15 m hohen Kamin auf einem Gebäudekomplex, der in Form einer Rasterdatei definiert ist.

**odor\h10aksn**

Rechnung mit der Ausbreitungsklassenstatistik anonym.aks für eine bodennahe Volumenquelle, die einen unbewerteten Geruchsstoff freisetzt. Verwendung geschachtelter Netze, Festlegung von Bezugspunkten (Monitorpunkten).

**odor\h50a95**

Wie Beispiel h50a95, aber mit Freisetzung eines unbewerteten Geruchstoffes.

**odor\h20rated**

Beispiel für die Berechnung einer bewerteten Geruchsstundenhäufigkeit. Von zwei Quellen wird je ein bewerteter Geruchsstoff (odor\_100 und odor\_050) freigesetzt. Die Rechnung wird für eine AKS durchgeführt.

**dust\**

Testrechnungen zu sedimentierenden Stäuben, siehe Anhang E.

**spread\**

Testrechnungen zu künstlichen Sternstrukturen, siehe Anhang F.

## A Verifikationsrechnungen

Die Richtlinie VDI 3945 Blatt 3 führt in ihrem Anhang D eine Reihe von Testrechnungen auf, mit denen das korrekte Arbeiten des Simulationsmodells überprüft werden soll. Es handelt sich hierbei um sehr spezielle Situationen, für die einige Eigenschaften des korrekten Ergebnisses bekannt sind, so daß hieran die Simulationsergebnisse geprüft werden können.

Da AUSTAL2000 auf die Bedürfnisse der TA Luft hin konzipiert worden ist, lassen sich diese speziellen Situationen bei AUSTAL2000 normalerweise nicht nachbilden. Um trotzdem die Verifikationsrechnungen durchführen zu können, wurden im Programm Erweiterungen eingebaut, die über den Eingabeparameter `os` angesprochen werden.

*Achtung: Diese Erweiterungen sind allein auf die im folgenden beschriebenen Testrechnungen hin entwickelt und geprüft und sind nicht bei Ausbreitungsrechnungen nach TA Luft zu verwenden.*

Alle Erweiterungen erfordern das Schlüsselwort `NOSTANDARD` als Teil der Zeichenkette, die für `os` angegeben wird. Ist dieses Schlüsselwort gesetzt, wird in der Protokolldatei ein entsprechender Hinweis ausgegeben.

Durch das Schlüsselwort `PERIODIC` werden periodische Randbedingungen spezifiziert. Dies bedeutet, daß Partikel, die in  $x$ - oder  $y$ -Richtung das Rechengebiet verlassen, auf der gegenüberliegenden Seite des Rechengebietes wieder hineingeschickt werden. In  $z$ -Richtung wird das Partikel an der Oberseite des Rechengebietes reflektiert (wie auch am Erdboden). Damit kann also kein Partikel das Rechengebiet verlassen.

Durch das Schlüsselwort `LIB2` wird die Erzeugung von nur zwei Basisfeldern pro Stabilitätsklasse für die Windfeldbibliothek für Rechnungen mit Gebäuden erzwungen. Das ist hilfreich, wenn nur eine einzelne meteorologische Situation betrachtet wird.

Durch das Schlüsselwort `NOSHEAR` wird die Drehung der Windrichtung mit der Höhe unterbunden.

In der Zeichenkette `os` können folgende Parameter in der Form „*Name=Wert*;“ festgelegt werden (Groß-/Kleinschreibung beachten, keine Leerzeichen zulässig):<sup>36</sup>

`Blm` : Nummer eines anderen Grenzschichtmodells (s.u.).

`Groups` : Anzahl der Partikel-Gruppen zur Schätzung des Stichprobenfehlers.

`Kmax` : Es werden zusätzlich die Konzentrationsverteilungen für jedes Tagesmittel ausgeschrieben, und zwar alle Schichten  $1 \leq k \leq Kmax$ . Der Dateiname hat die Form *Stoff-nnnp.dmma*, wobei *nnn* eine fortlaufende Numerierung ist und *p* die dargestellte Größe angibt (*z* für die Konzentration, *s* für die statistische Unsicherheit).

<sup>36</sup>Weitere, nicht dokumentierte Optionen, die einen Einfluß auf das Ergebnis haben können und ausschließlich Testzwecken dienen, sind: `Interval`, `Average`, `MntMax`, `DMKp`, `CHECKVDISP`, `Svf`, `Ftv`, `Tau`, `TRACE`, `TAS`.

**Kref** : Wie **Kmax**, aber es wird nur die Schicht  $k = \text{Kref}$  ausgegeben.

**Rate** : Freisetzungsrates der Partikel in Partikel pro Sekunde (ersetzt die Festlegung durch **qs**).

**Su, Sv, Sw** : Direkte Festlegung der Geschwindigkeitsfluktuationen  $\sigma_{u,v,w}$ .

**Tau** : Maximaler Zeitschritt bei der Bewegung der Partikel. Hier wird er immer so gewählt, daß er kleiner ist als der vom Programm sonst gewählte Zeitschritt, so daß bei Vorgabe von **Tau** mit räumlich konstantem Zeitschritt gerechnet wird.

**Us** : Direkte Festlegung der Schubspannungsgeschwindigkeit  $u_*$ .

**Vd** : Direkte Festlegung der Depositionsgeschwindigkeit (ersetzt den Standardwert aller betrachteten Stoffe).

**Vs** : Direkte Festlegung der Sedimentationsgeschwindigkeit (ersetzt den Standardwert aller betrachteten Stoffe).

Es sind folgende, von der Richtlinie VDI 3783 Blatt 8 abweichende Grenzschichtprofile einstellbar, die durch die Angabe ihrer Versionsnummer **Blm** ausgewählt werden:

**Blm=0.1**: Es wird ein homogenes Turbulenzfeld mit einem homogenen Windfeld der Stärke  $u_a$  erzeugt. Die Geschwindigkeitsfluktuationen  $\sigma_u, \sigma_v$  und  $\sigma_w$  werden explizit über die Parameter **Su, Sv** und **Sw** vorgegeben, ebenfalls die Schubspannungsgeschwindigkeit  $u_*$  (Parameter **Us**). Die Lagrange-Korrelationszeiten werden folgendermaßen berechnet:

$$T_{u,v} = 100$$

$$T_w = 10z_0/u_*$$

**Blm=0.5**: Es wird folgendes inhomogenes Profil eingestellt:

$$u(z) = u_a \left( \frac{z}{h_a} \right)^{0.3}$$

$$\sigma_{u,v} = 10^{-6} \text{ m/s}$$

$$\sigma_w(z) = Sw \sqrt{z/h_a}$$

$$T_{u,v,w} = z_0/u_*$$

**Blm=0.7**: Es wird ein inhomogenes Turbulenzfeld eingestellt:

$$\sigma_{u,v} = Su, Sv$$

$$\sigma_w(z) = Sw \left[ 1 - \frac{z_0}{h_a} \sin \left( \frac{z\pi}{2\hat{z}} \right) \right]$$

$$T_{u,v} = 20z_0/u_*$$

$$T_w = \frac{z_0}{u_*} \left[ 1 + 20 \sin \left( \frac{z\pi}{2\hat{z}} \right) \right]$$

$\hat{z}$  ist die Obergrenze des Rechengebietes.

Welche weiteren Zusatzangaben möglich sind, ist bei den einzelnen Verifikationsrechnungen beschrieben.

Die Verifikationsrechnungen haben 2-stellige Kennziffern *nn*, die den Abschnittsnummern der VDI-Richtlinie 3945 Blatt 3 entsprechen. Sie stehen jeweils in dem Unterverzeichnis `verif\nn`. Zu jeder Rechnung gibt es ein eigenes Analyseprogramm mit dem Namen `verifnn`. Das ausführbare Programm steht im Verzeichnis `verif`, der Quelltext (Datei `verifnn.c`) im Verzeichnis `source`.

Die Testrechnung *nn* wird ausgeführt durch den Aufruf `austal2000 verific/nn`. Das Ergebnis wird ausgewertet durch `verif\verifnn`. Sollen alle Verifikationsrechnungen hintereinander durchgeführt und ausgewertet werden, dann kann man dies durch die Aufrufe

```
verif\verify
verif\evaluate
```

erreichen. Die Auswertung wird an die Datei `verif\result.txt` angehängt. Die im folgenden aufgeführten Ergebnisse stammen aus Rechnungen mit der Programmversion 2.4.7-WG-0.

## 00 Schätzung des Stichprobenfehlers

Die statistische Unsicherheit der berechneten Konzentrationswerte führt zu Abweichungen von den Sollwerten. Ob diese Abweichungen signifikant sind, kann anhand des vom Programm geschätzten Stichprobenfehlers beurteilt werden. Deswegen muß zuerst geprüft werden, ob das Programm den Stichprobenfehler tatsächlich korrekt schätzt.

Hierzu wird ein Rechengebiet von  $1000 \times 1000 \text{ m}^2$  Grundfläche festgelegt, das horizontal in  $50 \times 50$  Maschen aufgeteilt wird. Vertikal gibt es nur eine Masche bis 200 m Höhe. Es wird eine Zeitreihe von 10 Tagen gerechnet, wobei nur während der letzten Stunde des ersten Tages Partikel freigesetzt werden, und zwar verteilt über das ganze Rechengebiet. Die Randbedingungen werden so modifiziert, daß die Partikel das Rechengebiet nicht verlassen können. Es wird eine zeitlich und räumlich konstante Turbulenz angesetzt. In allen Zellen sollte die gleiche mittlere Konzentration herrschen, Abweichungen hiervon sind rein zufällig.

**Rechengebiet:**  $1000 \times 1000 \times 200 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $50 \times 50 \times 1$  Maschen mit periodischen Randbedingungen.

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz mit `ua=0.2, ra=270, z0=0.5` und `„Blm=0.1; Su=1.2; Sv=1.0; Sw=0.65; Tau=10; Us=0.2;“`, Zeitreihe über 10 Tage.

**Quelle:** Volumenquelle über das gesamte Rechengebiet. Die Emission erfolgt nur in der letzten Stunde des ersten Tages. Bei `Groups=36; Rate=0.01`; bedeutet dies, daß jede Gruppe nur ein einziges Partikel enthält. Die Gesamtemission ist  $360 \text{ kg}$ , die mittlere Konzentration also  $1800 \mu\text{g}/\text{m}^3$ .

N	Mean	Observed	Estimated
1	37.6	96.6	74.1
2	1800.0	13.8	14.0
3	1800.0	14.5	14.0
4	1800.0	14.9	14.1
5	1800.0	14.3	14.0
6	1800.0	13.8	14.1
7	1800.0	14.1	14.0
8	1800.0	13.6	14.0
9	1800.0	13.5	14.0
10	1800.0	14.7	14.1

Bei der Auswertung in der nebenstehenden Tabelle wird für jeden Tag N der beobachtete Mittelwert Mean angegeben, aus der Variation der Konzentrationswerte in den  $50 \times 50$  Maschen der tatsächliche Stichprobenfehler berechnet (Spalte Observed, Angabe in Prozent) und mit dem Stichprobenfehler verglichen, den das Programm selbst für jede Masche schätzt (Spalte Estimated, quadratisches Mittel über alle Zellen, Angabe in Prozent). Der Median des tatsächlichen Stichproben-

fehlers über alle 9 verwertbaren Tage beträgt 14.1 %, der mittlere vom Programm geschätzte Stichprobenfehler beträgt 14.0 %.

## 01 Berechnung der Geruchsstundenhäufigkeit

Es wird getestet, ob das Vorliegen einer Geruchsstunde richtig erkannt wird und die Schätzung des Stichprobenfehlers für die Geruchsstundenhäufigkeit korrekt ist.

Es wird ähnlich wie bei Verifikation 00 ein Rechengebiet von  $200 \times 200 \text{ m}^2$  Grundfläche festgelegt, das horizontal in  $10 \times 10$  Maschen aufgeteilt wird. Vertikal gibt es nur eine Masche bis 200 m Höhe. Es wird eine Zeitreihe von 10 Tagen gerechnet, wobei nur während der letzten Stunde des ersten Tages Partikel freigesetzt werden. Die Randbedingungen werden so modifiziert, daß die Partikel das Rechengebiet nicht verlassen können. Es wird eine zeitlich und räumlich konstante Turbulenz angesetzt. In allen Zellen sollte die gleiche mittlere Konzentration herrschen, Abweichungen hiervon sind rein zufällig.

Die Emission wird so gewählt, daß die mittlere Konzentration  $0.25 \text{ GE/m}^3$  beträgt, also mit 50 % Wahrscheinlichkeit eine Geruchsstunde angenommen wird. Um neben der Geruchsstundenhäufigkeit auch die Konzentration verfolgen zu können, wird neben dem Stoff odor auch der Stoff xx mit der gleichen Quellstärke emittiert. Zusätzlich zu den 10 Tagesmittelwerten wird auch für 10 Beurteilungspunkte die Zeitreihe von Konzentration und von Geruchsstundenhäufigkeit berechnet. Die Geruchsstunde wird über eine ja/nein-Entscheidung bestimmt.

**Rechengebiet:**  $200 \times 200 \times 200 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $10 \times 10 \times 1$  Maschen mit periodischen Randbedingungen.

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz mit  $u_a=0.2$ ,  $r_a=270$ ,  $z_0=0.5$  und „Blm=0.1; Su=1.2; Sv=1.0; Sw=0.65; Tau=10; Us=0.2;“, Zeitreihe über 10 Tage.

**Quelle:** Volumenquelle über das gesamte Rechengebiet. Die Emission erfolgt nur in der letzten Stunde des ersten Tages. Bei Groups=36; Rate=0.1; bedeutet dies, daß jede Gruppe 10 Partikel enthält. Die Gesamtemission ist 2000 kGE (bzw. 2000 kg), die mittlere Konzentration also  $0.25 \text{ GE/m}^3$ .

## Tagesmittel der Konzentration:

N	Mean	Observed	Estimated
1	0.005220	5.50	5.96
2	0.250027	0.82	0.83
3	0.250021	0.96	0.82
4	0.250015	0.94	0.84
5	0.250017	0.90	0.83
6	0.250021	0.73	0.82
7	0.250021	0.69	0.83
8	0.250021	0.81	0.83
9	0.250019	0.78	0.82
10	0.250019	0.95	0.82

Bei der Auswertung in der nebenstehenden Tabelle wird für jeden Tag N der beobachtete Mittelwert Mean der Konzentration angegeben, aus der Variation der Konzentrationswerte in den  $10 \times 10$  Maschen der tatsächliche Stichprobenfehler berechnet (Spalte Observed, Angabe in Prozent) und mit dem Stichprobenfehler verglichen, den das Programm selbst für jede Masche schätzt (Spalte Estimated, quadratisches Mittel über alle Zellen, Angabe in Prozent). Der Mittelwert liegt im Rahmen der Darstellungsgenauigkeit in den Ergebnisdateien (4 signifikante Stellen) bei den vorgesehenen  $0.25 \text{ GE/m}^3$ . Der Median des tatsächlichen Stichprobenfehlers über alle 9 verwertbaren Tage beträgt 0.82 %, der mittlere vom Programm geschätzte Stichprobenfehler beträgt 0.83 %.

## Zeitreihe der Konzentration:

P	Mean	Observed
1:	0.25079	4.323
2:	0.25050	4.028
3:	0.25030	3.925
4:	0.25106	4.083
5:	0.25024	4.055
6:	0.24866	4.122
7:	0.25141	4.244
8:	0.25069	4.153
9:	0.25002	4.285
10:	0.25002	3.858

Die nebenstehende Tabelle zeigt die Auswertung der Konzentrationszeitreihen für die 10 Beurteilungspunkte (Spalte P) bezüglich der Tage 2 bis 10. Die Spalte Mean enthält die über die 9 Tage gemittelte Konzentration, die Spalte Observed den beobachteten Stichprobenfehler der Stundenmittelwerte. Theoretisch sollte er um den Faktor  $\sqrt{24}=4.9$  über dem Stichprobenfehler des Tagesmittels liegen, also bei 4.26 %. Der beobachtete Wert ist 4.1 % (Median).

## Tagesmittel der Geruchsstundenhäufigkeit:

N	Mean	Observed	Estimated
1	0.00	0.00	0.00
2	49.62	10.62	8.26
3	49.29	10.31	8.32
4	48.59	10.16	8.29
5	49.17	11.23	8.32
6	49.21	8.63	8.32
7	50.08	8.92	8.23
8	50.55	9.07	8.21
9	48.66	10.36	8.24
10	48.71	11.15	8.30

Bei der Auswertung in der nebenstehenden Tabelle wird für jeden Tag N der beobachtete Mittelwert Mean der Geruchsstundenhäufigkeit angegeben (in Prozent der Tagesstunden), aus der Variation der Häufigkeitsswerte in den  $10 \times 10$  Maschen der tatsächliche Stichprobenfehler berechnet (Spalte Observed, Angabe in Prozent der Tagesstunden) und mit dem Stichprobenfehler verglichen, den das Programm selbst für jede Masche schätzt (Spalte Estimated, quadratisches Mittel über alle Zellen, Angabe in Prozent der Tagesstunden). Der Mittelwert liegt knapp unter dem theoretischen Wert von 50 %. Der Median des tatsächlichen Stichprobenfehlers über alle 9 verwertbaren Tage beträgt 10.31, der mittlere vom Programm geschätzte Stichprobenfehler beträgt 8.29.

Der beobachtete Stichprobenfehler entspricht den Erwartungen: Bei den Stundenwerten sollte genau in der Hälfte aller Fälle eine Geruchsstunde ausgewiesen werden (Häufigkeitsswert 1). Der Mittelwert ist also 0.5 und die mittlere Streuung ebenfalls. Das Tagesmittel sollte dann eine Streuung von  $0.5/\sqrt{24} = 10.2 \%$  aufweisen.

Den theoretisch zu erwartenden Wert für den vom Programm geschätzten Stichprobenfehler erhält man durch folgende Überlegung. Die Parameter dieser Rechnung sind so gewählt, daß der Erwartungswert  $\bar{c}$  der einzelnen Stundenmittelwerte  $c$  gleich der Beurteilungsschwelle  $c_{BS} = 0.25 \text{ GE/m}^3$  ist. Die Einzelwerte streuen um diesen Mittelwert mit einer Streuung  $\sigma$ , die etwa 4 % des Mittelwertes beträgt, wie zuvor gezeigt wurde. Man kann daher näherungsweise von einer Gauß-Verteilung ausgehen,

$$g(c) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} \exp\left[-\frac{(c - c_{BS})^2}{2\sigma^2}\right] \quad (9)$$

$$G(c) = \int_{-\infty}^c g(c') dc' \quad (10)$$

Tritt der Wert  $c$  auf, dann wird diesem Wert die Geruchsstundenhäufigkeit  $\alpha$  mit der Varianz  $v$  zugeordnet,

$$\alpha(c) = G(c) \quad (11)$$

$$v(c) = \alpha(c)[1 - \alpha(c)] \quad (12)$$

Der Mittelwert der Varianz ist

$$\bar{v} = \int_{-\infty}^{+\infty} v(c)g(c) dc \quad (13)$$

$$= \int_{-\infty}^{+\infty} G(c)[1 - G(c)]g(c) dc \quad (14)$$

$$= \frac{1}{6} \quad (15)$$

Das Integral läßt sich durch partielle Integration exakt berechnen. Die für das Tagesmittel (Mittel über 24 Einzelwerte) zu erwartende Streuung ist daher  $1/\sqrt{6 \times 24} = 0.083333$ , also 8.33 % der Tagesstunden, was sehr gut mit dem vom Programm angegebenen Wert übereinstimmt.

Die tatsächlich beobachtete Streuung ist etwas höher. Es lohnt aber nicht, hier zu aufwendigeren statistischen Schätzverfahren zu greifen, da in der Praxis (AKTerm- oder AKS-Rechnung) die in Anhang G beschriebenen Effekte überwiegen. Die vom Programm für die Geruchsstunde ausgewiesene statistische Unsicherheit ist daher für eine Beurteilung der Genauigkeit des Ergebnisses nicht verwendbar.



Zeitreihe der Geruchsstundenhäufigkeit:

P	Mean	Observed	Counted
1:	52.31	49.95	52.31
2:	51.39	49.98	51.39
3:	50.00	50.00	50.00
4:	49.07	49.99	49.07
5:	50.00	50.00	50.00
6:	46.30	49.86	46.30
7:	59.72	49.05	59.72
8:	50.46	50.00	50.46
9:	49.07	49.99	49.07
10:	50.00	50.00	50.00

Die nebenstehende Tabelle zeigt die Auswertung der Zeitreihe der Geruchsstundenhäufigkeit für die 10 Beurteilungspunkte (Spalte P) bezüglich der Tage 2 bis 10. Die Spalte Mean enthält die über die 9 Tage gemittelte Geruchsstundenhäufigkeit (Median ist 50.00 % der Gesamtstunden), die Spalte Observed den beobachteten Stichprobenfehler der Häufigkeitswerte. Theoretisch sollte er bei 50.0 % liegen. Der beobachtete Wert ist 49.99 % (Median). Die Spalte

Counted enthält zum Vergleich die Häufigkeit der Geruchsstunden, die sich durch Auszählen der Konzentrationswerte  $c \geq c_{BS}$  aus der Zeitreihe für den Stoff xx ergibt. Sie stimmt mit der Spalte Mean überein, da die Geruchsstunde auch über eine ja/nein-Entscheidung bestimmt wird.

## 02 Bewertung von Geruchsstundenhäufigkeiten

Es wird getestet, ob beim Vorliegen mehrerer Geruchsstoffe mit unterschiedlichen Bewertungsfaktoren die bewertete Gesamtbelastung richtig berechnet wird.

Es wird ähnlich wie bei Verifikation 01 ein Rechengebiet von  $200 \times 200 \text{ m}^2$  Grundfläche festgelegt, das horizontal und vertikal jeweils nur aus einer einzigen Masche besteht, um Konzentrationsfluktuationen auszuschließen und das Auftreten einer Geruchsstunde exakt voraussagen zu können. Es wird eine Zeitreihe von 5 Tagen gerechnet, wobei nur während der 12-ten Stunde eines Tages Geruchsstoff freigesetzt wird. Die Randbedingungen werden so modifiziert, daß die Partikel das Rechengebiet nicht verlassen können. Es wird eine zeitlich und räumlich konstante Turbulenz angesetzt.

Es werden die Geruchsstoffe odor\_100 und odor\_050 freigesetzt. Die Emission wird so gewählt, daß mit jeder Freisetzung die mittlere Konzentration des betreffenden Stoffes um  $0.13 \text{ GE/m}^3$  erhöht wird, ein Geruchsstoff muß also zweimal freigesetzt werden, damit er für sich allein das Kriterium einer Geruchsstunde erfüllen kann.

**Rechengebiet:**  $200 \times 200 \times 200 \text{ m}^3$ , bestehend aus einer einzigen Zelle mit periodischen Randbedingungen.

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz mit  $ua=0.2$ ,  $ra=270$ ,  $z0=0.5$  und „Blm=0.1; Su=1.2; Sv=1.0; Sw=0.65; Tau=10; Us=0.2;“, Zeitreihe über 5 Tage.

**Quelle:** Volumenquelle über das gesamte Rechengebiet. Die Emission erfolgt nur in der 12-ten Stunde eines Tages. Bei Groups=36; Rate=0.01; bedeutet dies, daß jede Gruppe 1 Partikel enthält. Die Gesamtemission innerhalb einer Stunde ist  $1040 \text{ kGE}$ , die Zunahme der mittleren Konzentration also jeweils  $0.13 \text{ GE/m}^3$ .

Zeitpunkt	odor_100	odor_050	Die nebenstehende Tabelle zeigt den Zeitpunkt der Freisetzung (im Format <i>Tag.Stunde</i> ) und die Quellstärke der einzelnen Geruchskomponenten in GE/s.
0.12	288.9	0.0	
1.12	0.0	288.9	
2.12	0.0	288.9	
3.12	288.9	0.0	
4.12	0.0	0.0	

Damit ergeben sich folgende Stundenmittel der Konzentration (GE/m<sup>3</sup>) im Laufe der simulierten 5 Tage:

Zeitraum	odor_100	odor_050	odor
0.01 – 0.11	0.000	0.000	0.000
0.12	0.065	0.000	0.065
0.13 – 1.11	0.130	0.000	0.130
1.12	0.130	0.065	0.195
1.13 – 2.11	0.130	0.130	0.260
2.12	0.130	0.195	0.325
2.13 – 3.11	0.130	0.260	0.390
3.12	0.195	0.260	0.455
3.13 – 4.24	0.260	0.260	0.520

Für die einzelnen Tage und den Gesamtzeitraum über 5 Tage erhält man damit folgende Geruchsstundenhäufigkeiten (%):

Tag	odor_100	odor_050	odor
0	0	0	0
1	0	0	50
2	0	50	100
3	50	100	100
4	100	100	100
Mittel	30	50	70

Hieraus erhält man die bewertete Geruchsstundenhäufigkeit  $h_b$  (bzw.  $IG_b$  in %) zu

$$r_b = 0.70 \frac{1.0 \times 30 + 0.5 \times (70 - 30)}{30 + (70 - 30)} = 0.5 \quad (16)$$

$$IG_b = 50.0 \quad (17)$$

Die Ausbreitungsrechnung liefert in Übereinstimmung mit diesen theoretischen Überlegungen folgendes Ergebnis:

ODOR	J00	70.0	%
ODOR_050	J00	50.0	%
ODOR_100	J00	30.0	%
ODOR_MOD	J00	50.0	%

## 11 Homogenitätstest: Homogene Turbulenz, konstanter Zeitschritt

Wenn keine äußeren Kräfte einwirken, sollte sich in einem abgeschlossenen Rechengebiet bei einmaliger Freisetzung einer bestimmten Stoffmenge mit der Zeit eine konstante Konzentrationsverteilung einstellen.

K	C <sub>min</sub>	C	C <sub>max</sub>	
1	469.4	489.0	508.6	<b>Rechengebiet:</b> 1000 × 1000 × 200 m <sup>3</sup> , aufgeteilt in 1 × 1 × 20 Maschen (vertikal äquidistant) mit periodischen Randbedingungen.
2	469.4	486.9	504.4	
3	474.1	489.8	505.5	
4	483.4	498.4	513.4	<b>Meteorologie:</b> Homogene Turbulenz mit $u_a=0.2$ , $z_0=0.08$ und „ $B_{lm}=0.1$ ; $S_u=0.5$ ; $S_v=0.5$ ; $S_w=0.5$ ; $\tau=2$ ; $U_s=0.2$ “; Zeitreihe über 10 Tage.
5	487.6	501.6	515.6	
6	486.6	500.6	514.6	
7	485.1	498.1	511.1	
8	485.0	496.9	508.8	
9	490.7	503.8	516.9	
10	492.1	505.2	518.3	
11	488.7	501.7	514.7	
12	492.9	506.1	519.3	
13	486.3	499.3	512.3	
14	483.7	496.6	509.5	
15	478.6	492.4	506.2	
16	478.1	491.9	505.7	
17	492.2	506.4	520.6	
18	491.9	507.1	522.3	
19	499.3	516.9	534.5	
20	491.8	512.3	532.8	

**Quelle:** Volumenquelle über das gesamte Rechengebiet. Die Emission erfolgt nur in der ersten Stunde des ersten Tages. Bei  $Groups=36$ ;  $Rate=0.1$ ; bedeutet dies, daß jede Gruppe 10 Partikel enthält. Die Gesamtemission ist 100 kg, die mittlere Konzentration also  $500 \mu\text{g}/\text{m}^3$ . Die nebenstehende Tabelle enthält für den 10-ten Tag das Vertikalprofil (Index K) der Konzentration (Spalte C). Aus dem vom Programm ausgewiesenen Stichprobenfehler, der hier zwischen 1 % und 2 % liegt, sind die untere Grenze (Spalte C<sub>min</sub>) und obere Grenze (Spalte C<sub>max</sub>) des 95-Prozent-Vertrauensintervalls gebildet. Im statistischen Mittel ist zu erwarten, daß der korrekte Konzentrationswert  $\bar{c} = 500 \mu\text{g}/\text{m}^3$  nur in einem von 20 Fällen zufällig außerhalb der angegebenen Vertrauensintervalle liegt.<sup>37</sup> Hier liegt er in keinem Fall außerhalb des Vertrauensintervalls.

## 12 Homogenitätstest: Homogene Turbulenz, variabler Zeitschritt

Diese Rechnung kann mit AUSTAL2000 nicht durchgeführt werden, da der Zeitschritt nicht explizit vorgebar ist. Das Programm wählt bei homogener Turbulenz immer einen konstanten Zeitschritt.

## 13 Homogenitätstest: Inhomogene Turbulenz, konstanter Zeitschritt

Wie Test 11, aber mit inhomogener Turbulenz.

<sup>37</sup> Diese Erwartung ist streng genommen nicht ganz richtig: Die betrachteten 20 Konzentrationen rühren von denselben Partikeln her, sind also statistisch nicht unabhängig voneinander. Dieser Umstand macht sich besonders beim Homogenitätstest 14 bemerkbar.

K	Cmin	C	Cmax	
1	473.8	496.6	519.4	<b>Rechengebiet:</b> $1000 \times 1000 \times 200 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in $1 \times 1 \times 20$ Maschen (vertikal äquidistant) mit periodischen Randbedingungen.
2	464.6	483.0	501.4	
3	477.9	494.7	511.5	
4	483.6	498.6	513.6	<b>Meteorologie:</b> Inhomogene Turbulenz mit $u_a=0.2$ , $z_0=0.8$ , $h_a=1$ und „ $B_{lm}=0.7$ ; $S_u=0.5$ ; $S_v=0.5$ ; $S_w=0.5$ ; $Tau=2$ ; $U_s=0.8$ ;“, Zeitreihe über 10 Tage.
5	484.8	498.8	512.8	
6	480.7	494.5	508.3	
7	479.8	492.6	505.4	
8	485.5	499.5	513.5	
9	497.5	510.8	524.1	
10	492.1	506.3	520.5	
11	495.4	510.7	526.0	<b>Quelle:</b> Volumenquelle über das gesamte Rechengebiet. Die Emission erfolgt nur in der ersten Stunde des ersten Tages. Bei $Groups=36$ ; $Rate=0.1$ ; bedeutet dies, daß jede Gruppe 10 Partikel enthält. Die Gesamtemission ist 100 kg, die mittlere Konzentration also $500 \mu\text{g}/\text{m}^3$ .
12	484.4	500.4	516.4	
13	474.3	491.0	507.7	
14	470.7	487.3	503.9	Die nebenstehende Tabelle enthält für den 10-ten Tag das Vertikalprofil (Index K) der Konzentration (Spalte C). Aus dem vom Programm ausgewiesenen Stichprobenfehler, der hier zwischen 1 % und 3 % liegt, sind die untere Grenze (Spalte Cmin) und obere Grenze (Spalte Cmax) des 95-Prozent-Vertrauensintervalls gebildet. Im statistischen Mittel ist zu erwarten, daß der korrekte Konzentrationswert $\bar{c} = 500 \mu\text{g}/\text{m}^3$ nur in einem von 20 Fällen zufällig außerhalb der angegebenen Vertrauensintervalle liegt. Hier liegt er in einem Fall außerhalb des Vertrauensintervalls.
15	474.3	492.0	509.7	
16	473.3	492.0	510.7	
17	474.5	494.3	514.1	
18	482.4	503.5	524.6	
19	499.9	524.0	548.1	
20	500.5	530.2	559.9	

Die nebenstehende Tabelle enthält für den 10-ten Tag das Vertikalprofil (Index K) der Konzentration (Spalte C). Aus dem vom Programm ausgewiesenen Stichprobenfehler, der hier zwischen 1 % und 3 % liegt, sind die untere Grenze (Spalte Cmin) und obere Grenze (Spalte Cmax) des 95-Prozent-Vertrauensintervalls gebildet. Im statistischen Mittel ist zu erwarten, daß der korrekte Konzentrationswert  $\bar{c} = 500 \mu\text{g}/\text{m}^3$  nur in einem von 20 Fällen zufällig außerhalb der angegebenen Vertrauensintervalle liegt. Hier liegt er in einem Fall außerhalb des Vertrauensintervalls.

## 14 Homogenitätstest: Inhomogene Turbulenz, variabler Zeitschritt

Wie Test 11, aber mit inhomogener Turbulenz und variablem Zeitschritt.

K	C <sub>min</sub>	C	C <sub>max</sub>	
1	494.9	505.0	515.1	<b>Rechengebiet:</b> 1000 × 1000 × 200 m <sup>3</sup> , aufgeteilt in 1 × 1 × 20 Maschen (vertikal äquidistant) mit periodischen Randbedingungen.
2	497.6	505.7	513.8	
3	501.8	508.9	516.0	
4	502.9	509.0	515.1	<b>Meteorologie:</b> Inhomogene Turbulenz mit ua=0.2, z0=0.8, ha=1 und „Blm=0.7; Su=0.5; Sv=0.5; Sw=0.25; Us=0.8;“, Zeitreihe über 10 Tage.
5	494.8	500.8	506.8	
6	488.7	494.6	500.5	
7	484.7	490.6	496.5	
8	486.3	492.2	498.1	
9	489.0	495.9	502.8	
10	492.0	499.0	506.0	
11	487.8	494.7	501.6	
12	490.7	497.7	504.7	
13	496.6	503.7	510.8	
14	490.6	498.6	506.6	
15	488.3	496.2	504.1	
16	491.0	500.0	509.0	
17	492.3	501.3	510.3	
18	491.4	500.4	509.4	
19	491.0	500.0	509.0	
20	494.2	506.4	518.6	

**Quelle:** Volumenquelle über das gesamte Rechengebiet. Die Emission erfolgt nur in der ersten Stunde des ersten Tages. Bei Groups=36; Rate=1.0; bedeutet dies, daß jede Gruppe 100 Partikel enthält. Die Gesamtemission ist 100 kg, die mittlere Konzentration also 500 µg/m<sup>3</sup>.

Der vom Programm gewählte Zeitschritt variiert zwischen 3.2 Sekunden in Bodennähe und 20 Sekunden am oberen Rand des Rechengebietes. Die nebenstehende Tabelle enthält für den 10-ten Tag das Vertikalprofil (Index K) der Konzentration (Spalte C).

Aus dem vom Programm ausgewiesenen Stichprobenfehler, der hier bei etwa 1 % liegt, sind die untere Grenze (Spalte C<sub>min</sub>) und obere Grenze (Spalte C<sub>max</sub>) des 95-Prozent-Vertrauensintervalls gebildet. Im statistischen Mittel ist zu erwarten, daß der korrekte Konzentrationswert  $\bar{c} = 500 \mu\text{g}/\text{m}^3$  nur in einem von 20 Fällen zufällig außerhalb der angegebenen Vertrauensintervalle liegt. Hier liegt er in vier Fällen außerhalb des Vertrauensintervalls (siehe Fußnote auf Seite 61).

## 21 Depositionstest: Deposition, keine Sedimentation

Die trockene Deposition wird durch die Depositionsgeschwindigkeit  $v_d$  parametrisiert (Proportionalitätsfaktor zwischen Depositionsfluß und der Konzentration am Erdboden). Diese ist kein unmittelbarer Parameter des Algorithmus, denn dort wird eine Depositionswahrscheinlichkeit  $p_d$  verwendet. Es ist daher nachzuweisen, daß bei Vorgabe von  $v_d$  und Berechnung von  $p_d$  tatsächlich eine Deposition der geforderten Größe auftritt.

Die durch Deposition hervorgerufene Verarmung der bodennahen Schichten erschwert die korrekte Bestimmung der Konzentration in Bodennähe und könnte damit das Ergebnis verfälschen. Es wird daher ein stationärer Prozeß betrachtet, bei dem eine hoch gelegene Quelle kontinuierlich emittiert, die Spurenstoffe durch ein Gebiet homogener Turbulenz zum Boden diffundieren und dann dort deponiert werden. Im Gleichgewicht wird genauso viel deponiert wie von der Quelle emittiert wird, und aus dem sich einstellenden Konzentrationsprofil kann

dann auf die korrekte Behandlung der Deposition geschlossen werden.

Es wird nur vertikale Diffusion betrachtet. Die Konzentrationsverteilung  $c(z)$  eines Stoffes mit einer Sedimentationsgeschwindigkeit  $v_s$  und einer Depositionsgeschwindigkeit  $v_d$  erfüllt bei Diffusion durch ein ruhendes Medium mit dem Diffusionskoeffizienten  $K$  die Differentialgleichung

$$-v_s \frac{\partial c}{\partial z} = \frac{\partial}{\partial z} \left( K \frac{\partial c}{\partial z} \right). \tag{18}$$

Die Lösung für konstantes  $K$  ist

$$c(z) = c_0 \exp\left(-z \frac{v_s}{K}\right) + \frac{F_c}{v_s} \left[ 1 - \exp\left(-z \frac{v_s}{K}\right) \right]. \tag{19}$$

Hierbei ist  $c_0$  die Konzentration am Erdboden und  $F_c$  die von der Quelle erzwungene Massenstromdichte, die gleich der am Erdboden deponierten Massenstromdichte ist,  $F_c = c_0 v_d$ . Ohne Sedimentation erhält man

$$c(z) = F_c \left( \frac{1}{v_d} + \frac{z}{K} \right) \text{ für } v_s \rightarrow 0. \tag{20}$$

K	Cmin	C	Cmax	Csoll
1	14.3	15.3	16.2	15.0
2	24.5	26.1	27.8	25.0
3	34.0	36.2	38.4	35.0
4	43.9	46.5	49.1	45.0
5	53.5	56.5	59.4	55.0
6	63.1	66.3	69.4	65.0
7	74.2	77.7	81.1	75.0
8	84.4	88.3	92.2	85.0
9	93.8	97.7	101.6	95.0
10	103.3	107.4	111.5	105.0
11	113.6	117.6	121.6	115.0
12	124.8	128.9	133.0	125.0
13	134.5	138.7	142.9	135.0
14	143.3	147.7	152.1	145.0
15	152.4	157.1	161.8	155.0
16	158.6	163.2	167.8	165.0
17	167.4	172.2	177.0	175.0
18	177.1	182.6	188.1	185.0
19	186.9	192.7	198.5	195.0
20	196.9	203.8	210.7	205.0

**Rechengebiet:**  $1000 \times 1000 \times 200 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $1 \times 1 \times 20$  Maschen (vertikal äquidistant) mit periodischen Randbedingungen.

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz mit  $ua=0.2$ ,  $z0=0.08$  und „Blm=0.1; Sw=0.50; Tau=2; Vd=0.1; Us=0.2;“, Zeitreihe über 10 Tage.

**Quelle:** Flächenquelle in 200 m Höhe. Die Emission erfolgt kontinuierlich mit 1 g/s und Rate=0.01; es werden also 864 Partikel pro Tag freigesetzt.

Die nebenstehende Tabelle enthält für den 10-ten Tag das Vertikalprofil (Index K) der Konzentration (Spalte C). Aus dem vom Programm ausgewiesenen Stichprobenfehler, der hier zwischen 1 % und 3 % liegt, sind die untere Grenze (Spalte Cmin)

und obere Grenze (Spalte Cmax) des 95-Prozent-Vertrauensintervalls gebildet. Die Spalte Csoll enthält die theoretischen Werte entsprechend Gleichung (20) mit  $F_c = 1 \mu\text{g m}^{-2}\text{s}^{-1}$ ,  $v_d = 0.1 \text{ m s}^{-1}$ ,  $K = 1 \text{ m}^2\text{s}^{-1}$ . Alle Werte liegen innerhalb des Vertrauensintervalls.

## 22a Depositionstest: Sedimentation ohne Deposition

Hat man sedimentierende Partikel, die nicht deponiert werden, dann stellt sich, ähnlich wie bei der barometrischen Höhenformel, eine exponentielle Dichteverteilung ein, die man aus Gleichung (19) durch die Spezialisierung auf  $F_c = 0$  erhält.

K	Cmin	C	Cmax	Csoll
1	1054.8	1083.0	1111.2	1100.6
2	951.0	972.4	993.8	995.8
3	869.1	886.8	904.5	901.1
4	789.7	805.8	821.9	815.3
5	711.8	726.3	740.8	737.7
6	645.6	658.8	672.0	667.5
7	591.1	604.4	617.7	604.0
8	543.3	556.7	570.1	546.5
9	490.2	503.3	516.4	494.5
10	445.9	458.7	471.5	447.5
11	396.1	408.3	420.5	404.9
12	353.8	365.5	377.2	366.3
13	323.9	334.6	345.3	331.5
14	292.4	303.3	314.2	299.9
15	269.3	279.9	290.5	271.4
16	242.2	253.3	264.4	245.6
17	217.9	228.9	239.9	222.2
18	198.3	209.2	220.1	201.1
19	180.7	192.2	203.7	181.9
20	158.1	169.6	181.1	164.6

**Rechengebiet:**  $1000 \times 1000 \times 200 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $1 \times 1 \times 20$  Maschen (vertikal äquidistant) mit periodischen Randbedingungen.

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz mit  $u_a=0.2$ ,  $z_0=0.08$  und „Blm=0.1; Sw=0.50; Tau=2; Vs=0.01; Us=0.2;“, Zeitreihe über 10 Tage.

**Quelle:** Volumenquelle über das gesamte Rechengebiet. Die Emission erfolgt nur in der ersten Stunde des ersten Tages. Bei Groups=36; Rate=0.1; bedeutet dies, daß jede Gruppe 10 Partikel enthält.

Die nebenstehende Tabelle enthält für den 10-ten Tag das Vertikalprofil (Index K) der Konzentration (Spalte C). Aus dem vom Programm ausgewiesenen Stichprobenfehler, der hier zwischen 1 % und 3 % liegt, sind die untere Grenze (Spalte Cmin)

und obere Grenze (Spalte Cmax) des 95-Prozent-Vertrauensintervalls gebildet. Die Spalte Csoll enthält die theoretischen Werte entsprechend Gleichung (19) mit  $F_c = 0 \mu\text{g m}^{-2}\text{s}^{-1}$ ,  $v_s = 0.01 \text{ m s}^{-1}$ ,  $K = 1 \text{ m}^2\text{s}^{-1}$ . Hier liegt ein Wert außerhalb des Vertrauensintervalls.

## 22b Depositionstest: Deposition mit Sedimentation

Mit  $v_d = v_s$  erhält man in Gleichung (19) eine konstante Konzentrationsverteilung. Bei einer Quellstärke von  $1 \mu\text{g m}^{-2}\text{s}^{-1}$  und  $v_d = 0.05 \text{ m s}^{-1}$  beträgt der Konzentrationswert  $20 \mu\text{g/m}^3$ .

K	Cmin	C	Cmax	Csoll
1	19.2	20.1	21.0	20.0
2	19.0	20.1	21.1	20.0
3	19.3	20.5	21.7	20.0
4	19.6	20.8	22.1	20.0
5	19.3	20.5	21.8	20.0
6	18.8	20.0	21.3	20.0
7	18.8	20.0	21.3	20.0
8	18.7	20.0	21.2	20.0
9	18.9	20.3	21.7	20.0
10	19.0	20.3	21.6	20.0
11	19.1	20.4	21.8	20.0
12	19.0	20.3	21.6	20.0
13	18.5	19.7	20.9	20.0
14	18.9	20.1	21.4	20.0
15	18.9	20.1	21.3	20.0
16	19.2	20.4	21.6	20.0
17	19.2	20.4	21.6	20.0
18	19.1	20.3	21.4	20.0
19	19.0	20.2	21.3	20.0
20	18.9	20.1	21.2	20.0

**Rechengebiet:**  $1000 \times 1000 \times 200 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $1 \times 1 \times 20$  Maschen (vertikal äquidistant) mit periodischen Randbedingungen.

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz

mit  $u_a=0.2$ ,  $z_0=0.08$  und

„Blm=0.1; Sw=0.50; Tau=2; Vd=0.05; Vs=0.05; Us=0.2;“, Zeitreihe über 10 Tage.

**Quelle:** Flächenquelle in 200 m Höhe. Die Emission erfolgt kontinuierlich mit 1 g/s und Rate=0.01; es werden also 864 Partikel pro Tag freigesetzt.

Die nebenstehende Tabelle enthält für den 10-ten Tag das Vertikalprofil (Index K) der Konzentration (Spalte C). Aus dem vom Programm ausgewiesenen Stichprobenfehler, der hier zwischen 2 % und 4 % liegt, sind die untere Grenze (Spalte Cmin) und

obere Grenze (Spalte Cmax) des 95-Prozent-Vertrauensintervalls gebildet. Die Spalte Csoll enthält den theoretischen Wert  $20 \mu\text{g/m}^3$ . Hier liegen alle Werte innerhalb des Vertrauensintervalls.

## 31 Test des Taylor-Theorems

Für den Fall homogener Turbulenz mit den Geschwindigkeitsfluktuationen  $\sigma_{u,v,w}$  und den Lagrange-Korrelationszeiten  $T_{u,v,w}$  für die drei Koordinatenrichtungen (x,y,z) ergibt sich aus dem Taylor-Theorem (siehe z.B. SEINFELD<sup>38</sup>) als Aufweitung einer anfangs punktförmigen Teilchenwolke

$$\sigma_{x,y,z}^2(t) = 2T_{u,v,w}^2 \sigma_{u,v,w}^2 [t/T_{u,v,w} - 1 + \exp(-t/T_{u,v,w})] . \quad (21)$$

Um diese Beziehung zu prüfen, muß die Konzentrationsverteilung bei üblichen Werten von  $\sigma_{u,v,w}$  und  $T_{u,v,w}$  auf einer Zeitskala von Sekunden überprüft werden. Das ist mit AUSTAL2000 nicht möglich, da hier Konzentrationsverteilungen über mindestens einen Tag gemittelt werden. Die Turbulenz muß also so vorgegeben werden, daß sich die Aufweitung auf einer Zeitskala von Tagen abspielt.

<sup>38</sup>J.H. SEINFELD, S.N. PANDIS: *Atmospheric Chemistry and Physics*. New York: John Wiley & Sons 1998, Seite 891.



**Rechengebiet:**  $1220 \times 1220 \times 410 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $61 \times 61 \times 41$  Maschen (vertikal äquidistant).

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz mit  $u_a=0$ ,  $z_0=2$  und „Blm=0.1; Us=0.0001; Su=0.8e-4; Sv=0.6e-4; Sw=0.4e-4; Tau=1800;“, Zeitreihe über 30 Tage.

**Quelle:** Punktquelle im Mittelpunkt des Rechengebietes. Nur in der ersten Stunde des ersten Tages werden 3600 Partikel freigesetzt (Rate=1;).

Die Aufweitung der Wolke wird über das zweite Moment der Konzentrationsverteilung  $c(x, y, z)$  bestimmt, also beispielsweise

$$\sigma_x^2 = \frac{\int (x - \bar{x})^2 c(x, y, z) dx dy dz}{\int c(x, y, z) dx dy dz} . \quad (22)$$

N	Sx	sx	Sy	sy	Sz	sz
1	6.7	3.3	6.0	2.5	3.3	1.6
2	13.0	10.1	10.4	7.6	6.1	4.6
3	19.0	16.8	15.0	12.6	8.4	7.3
4	25.0	23.5	19.6	17.6	10.5	9.6
5	31.4	30.0	24.0	22.5	12.6	11.8
6	37.6	36.4	28.7	27.3	14.3	13.7
7	44.0	42.8	33.4	32.1	15.9	15.4
8	50.2	49.1	38.0	36.8	17.4	17.0
9	56.4	55.2	42.5	41.4	18.9	18.6
10	62.6	61.3	47.0	46.0	20.2	20.0
11	68.7	67.4	51.6	50.5	21.5	21.3
12	74.6	73.3	55.8	55.0	22.6	22.5
13	80.7	79.2	60.2	59.4	23.7	23.7
14	86.4	84.9	64.4	63.7	24.8	24.9
15	92.3	90.6	68.7	68.0	25.9	25.9
16	98.2	96.3	72.8	72.2	27.0	27.0
17	103.8	101.9	76.7	76.4	27.9	28.0
18	109.4	107.3	81.0	80.5	28.8	29.0
19	115.1	112.8	84.9	84.6	29.6	29.9
20	120.6	118.1	88.6	88.6	30.7	30.8
21	126.1	123.4	92.7	92.6	31.5	31.7
22	131.3	128.7	96.7	96.5	32.4	32.6
23	136.7	133.8	100.4	100.4	33.2	33.4
24	141.9	138.9	104.4	104.2	34.0	34.2
25	146.9	144.0	108.1	108.0	34.7	35.0
26	152.2	149.0	112.1	111.7	35.3	35.8
27	157.2	153.9	115.7	115.4	36.0	36.6
28	162.4	158.7	119.2	119.1	36.7	37.3
29	167.4	163.6	123.0	122.7	37.5	38.0
30	172.1	168.3	126.5	126.2	38.1	38.8

Die oben stehende Tabelle enthält für jeden Tag N die modellierten Werte Sx, Sy, Sz und die theoretischen Werte sx, sy, sz gemäß Gleichung (21). Die Abweichungen zu Anfang sind wohl im wesentlichen auf die endliche Maschenweite (20 m horizontal, 10 m vertikal) zurückzuführen.

## 41 Test des Berljand-Profiles

Die Diffusionsgleichung

$$\frac{\partial c}{\partial t} + u \frac{\partial c}{\partial x} + v \frac{\partial c}{\partial y} + w \frac{\partial c}{\partial z} = \frac{\partial}{\partial x} \left( K_{xx} \frac{\partial c}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left( K_{yy} \frac{\partial c}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left( K_{zz} \frac{\partial c}{\partial z} \right) \quad (23)$$

wird für folgenden Sonderfall betrachtet:

- Die Ausbreitung ist stationär.
- Der Wind weht nur in  $x$ -Richtung.
- Die Diffusionskoeffizienten sind nur eine Funktion von  $z$ .
- Diffusion in  $x$ -Richtung wird vernachlässigt.
- Die Gleichung wird über die  $y$ -Koordinate integriert.

Für  $c_y = \int c \, dy$  erhält man dann die Gleichung

$$u \frac{\partial c_y}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial z} \left( K_{zz} \frac{\partial c_y}{\partial z} \right). \quad (24)$$

Für den Fall einer punktförmigen Quelle (Quellstärke  $Q$ ) bei  $x = 0$ ,  $z = H$ , einem Potenzgesetz für das Windprofil,

$$u(z) = u_H (z/H)^n, \quad (25)$$

linear ansteigendem  $K_{zz}$ ,

$$K_{zz}(z) = K' z, \quad (26)$$

und ohne Deposition am Erdboden,

$$K_{zz} \frac{\partial c}{\partial z} = 0 \text{ bei } z = 0, \quad (27)$$

kann die Gleichung (24) exakt gelöst werden:<sup>39</sup>

$$\frac{Hu_H}{Q} c_y(x, z) = \frac{1+n}{\xi} \exp\left(-\frac{1+\xi^{1+n}}{\xi}\right) I_0\left(2\frac{\xi^{(1+n)/2}}{\xi}\right) \quad (28)$$

mit  $\xi = x \frac{(1+n)^2 K'}{Hu_H}$   
 $\zeta = z/H$

$I_0$  ist die modifizierte Bessel-Funktion.<sup>40</sup> Mit den Parameterwerten

<sup>39</sup>M.E. Berljand. *Moderne Probleme der atmosphärischen Diffusion und der Verschmutzung der Atmosphäre*. Akademie-Verlag, Berlin, 1982.

<sup>40</sup>W.H. PRESS, B.P. FLANNERY, S.A. TEUKOLSKY, W.T. VETTERLING: *Numerical Recipes in C*. Cambridge University Press 1989.

$n$	0.3
$H$	100 m
$u_H$	6 m/s
$K'$	0.1 m/s

erhält man eine Fahne, die ihr bodennahes Konzentrationsmaximum in einer Quellentfernung  $x = 2361$  m annimmt. Wählt man im Lagrange-Modell die Parameter  $\sigma_u$ ,  $\sigma_v$ ,  $\sigma_w$  und  $T_u$ ,  $T_v$ ,  $T_w$  so, daß die oben angegebenen Diffusionskoeffizienten reproduziert werden und die Flugzeit der Partikel groß ist gegenüber den Lagrange-Korrelationszeiten, dann sollte das Modell genau diese Fahne reproduzieren.

**Rechengebiet:**  $5000 \times 150 \times 800$  m<sup>3</sup>, aufgeteilt in  $100 \times 3 \times 80$  Maschen (vertikal äquidistant).

**Meteorologie:** Profil mit  $ua=6$ ,  $z0=2.5$ ,  $ha=100$  und „Blm=0.5;Us=1.0;Su=1.e-6; Sv=1.e-6;Sw=2.0;Tau=2;“, Zeitreihe über einen Tag.

**Quelle:** Punktquelle bei (75, 75, 100). Nur in der ersten Stunde des ersten Tages werden 360 000 Partikel freigesetzt (Rate=100;) bei einer Quellstärke<sup>41</sup> von 24 g/s. Die mittlere Quellstärke über den ganzen Tag beträgt also 1 g/s.

Da die Ausbreitung quer zur Windrichtung unterbunden wird, hat nur die Schicht  $50 \leq y \leq 100$  von Null verschiedene Konzentrationswerte. Die folgenden Tabellen zeigen die Vertikalprofile der Konzentration bis 400 m Höhe in den Quellentfernungen 500 m, 1000 m, 2000 m und 4000 m. Aus dem vom Programm ausgewiesenen Stichprobenfehler, der in der Höhe des Maximums zwischen 0.3 % und 0.6 % liegt, sind die untere Grenze (Spalte Cmin) und obere Grenze (Spalte Cmax) des 95-Prozent-Vertrauensintervalls gebildet. Die Spalte Csol1 enthält den theoretischen Wert gemäß Gleichung (28).

Signifikante Abweichungen gibt es nur in Bodennähe. Dies ist vermutlich auf die Art des Windprofils zurückzuführen, das in Bodennähe wegen seiner starken Krümmung nur schlecht linear interpoliert werden kann.

<sup>41</sup>In der Ausbreitungsrechnung wird tatsächlich mit einer Quellstärke von 1 200 g/s gerechnet. Da dies um einen Faktor 50 zu hoch ist, bekommt man in der Auflistung der Konzentration für den Vertikalschnitt  $y = 75$  schon gleich den Wert von  $c_y$ , der in diesem Fall aus  $c$  durch Multiplikation mit der Maschenweite von 50 m hervorgeht.

X = 500:

Z	Cmin	C	Cmax	Csoll
5	38.8	43.1	47.4	25.5
15	92.6	97.9	103.2	88.4
25	214.9	221.5	228.1	214.0
35	395.4	402.6	409.8	411.0
45	641.5	650.6	659.7	669.6
55	937.1	948.5	959.9	960.4
65	1208.8	1221.0	1233.2	1241.7
75	1444.4	1456.0	1467.6	1470.8
85	1600.1	1613.0	1625.9	1615.1
95	1644.7	1658.0	1671.3	1659.1
105	1605.1	1618.0	1630.9	1605.4
115	1494.0	1506.0	1518.0	1471.7
125	1297.5	1308.0	1318.5	1284.2
135	1082.1	1093.0	1103.9	1070.7
145	853.4	863.8	874.2	855.8
155	653.5	660.1	666.7	657.6
165	476.8	483.6	490.4	487.0
175	337.9	344.8	351.7	348.4
185	230.2	234.4	238.6	241.1
195	154.4	158.2	162.0	161.8
205	95.4	98.5	101.7	105.4
215	60.2	62.6	64.9	66.8
225	35.4	37.6	39.8	41.1
235	20.9	22.4	23.8	24.7
245	11.7	12.8	13.9	14.5
255	6.2	7.0	7.7	8.3
265	3.2	3.7	4.3	4.6
275	1.7	2.2	2.6	2.5
285	0.7	0.9	1.1	1.4
295	0.5	0.7	0.9	0.7
305	0.2	0.4	0.6	0.4
315	0.0	0.1	0.2	0.2
325	-0.0	0.0	0.1	0.1
335	-0.0	0.0	0.0	0.0
345	-0.0	0.0	0.1	0.0
355	-0.0	0.0	0.1	0.0
365	-0.0	0.0	0.0	0.0
375	0.0	0.0	0.0	0.0
385	0.0	0.0	0.0	0.0
395	0.0	0.0	0.0	0.0

X = 1000:

Z	Cmin	C	Cmax	Csoll
5	298.3	312.0	325.7	261.7
15	404.6	414.5	424.4	391.0
25	536.2	546.0	555.8	546.6
35	692.2	703.5	714.8	709.2
45	838.1	850.0	861.9	863.5
55	976.1	990.0	1003.9	997.0
65	1078.3	1087.0	1095.7	1100.3
75	1148.1	1162.0	1175.9	1167.6
85	1176.1	1188.0	1199.9	1196.9
95	1186.4	1196.0	1205.6	1189.9
105	1154.3	1166.0	1177.7	1150.4
115	1081.1	1092.0	1102.9	1084.3
125	1008.8	1019.0	1029.2	998.5
135	891.2	902.0	912.8	899.8
145	785.7	793.6	801.5	794.7
155	693.4	701.8	710.2	688.8
165	583.2	591.5	599.8	586.5
175	488.6	496.5	504.4	491.1
185	406.6	413.2	419.8	404.8
195	324.7	330.7	336.7	328.6
205	255.2	260.9	266.6	263.0
215	196.7	201.5	206.3	207.6
225	155.7	159.5	163.3	161.8
235	117.6	121.5	125.4	124.5
245	86.7	89.9	93.1	94.6
255	67.6	70.1	72.6	71.1
265	47.6	49.4	51.2	52.8
275	35.4	37.4	39.4	38.8
285	25.3	26.6	27.9	28.2
295	18.1	19.3	20.6	20.3
305	12.4	13.3	14.3	14.5
315	8.9	9.8	10.7	10.2
325	5.3	5.9	6.6	7.2
335	3.7	4.2	4.8	5.0
345	3.0	3.5	3.9	3.4
355	1.7	2.1	2.5	2.3
365	1.1	1.4	1.6	1.6
375	0.6	0.9	1.1	1.1
385	0.4	0.6	0.8	0.7
395	0.2	0.3	0.5	0.5

X = 2000:

Z	Cmin	C	Cmax	Csoll
5	689.1	710.4	731.7	669.6
15	736.9	750.4	763.9	720.9
25	780.7	795.0	809.3	773.9
35	824.7	833.0	841.3	820.9
45	849.0	864.6	880.2	858.1
55	872.4	886.6	900.8	883.5
65	884.5	893.4	902.3	896.5
75	884.6	895.3	906.0	897.0
85	876.1	886.7	897.3	886.0
95	852.1	862.4	872.7	864.4
105	814.8	824.7	834.6	833.8
115	782.1	791.6	801.1	795.8
125	739.7	747.2	754.7	751.8
135	695.8	704.3	712.8	703.6
145	653.9	661.8	669.7	652.7
155	598.0	605.3	612.6	600.3
165	546.3	555.2	564.1	547.7
175	488.3	496.2	504.1	496.0
185	443.2	449.5	455.8	445.8
195	392.3	397.9	403.5	398.0
205	350.7	355.7	360.7	352.9
215	308.4	313.4	318.4	310.9
225	273.0	278.0	283.0	272.3
235	233.7	238.0	242.3	237.0
245	202.0	206.5	211.0	205.1
255	171.8	175.7	179.6	176.6
265	149.0	152.7	156.4	151.2
275	127.9	131.0	134.1	128.8
285	107.0	110.1	113.2	109.1
295	89.5	91.9	94.3	92.0
305	74.0	76.3	78.5	77.3
315	61.5	63.8	66.1	64.6
325	51.9	53.9	56.0	53.7
335	42.4	44.0	45.5	44.5
345	34.4	36.1	37.9	36.7
355	28.2	29.6	30.9	30.1
365	22.4	23.6	24.8	24.6
375	18.5	19.6	20.6	20.1
385	15.1	16.2	17.3	16.3
395	11.7	12.7	13.8	13.2

X = 4000:

Z	Cmin	C	Cmax	Csoll
5	775.1	797.4	819.7	790.0
15	788.2	802.6	817.0	784.1
25	774.4	788.6	802.8	775.6
35	758.3	770.6	782.9	764.6
45	745.1	758.8	772.5	751.0
55	732.9	743.3	753.7	735.0
65	712.7	722.8	732.9	716.8
75	690.8	700.6	710.4	696.4
85	670.5	680.0	689.5	674.1
95	645.3	653.1	660.9	650.3
105	615.3	625.3	635.3	625.1
115	595.7	602.9	610.1	598.8
125	571.1	579.2	587.3	571.6
135	539.1	546.8	554.5	543.9
145	507.7	516.0	524.3	516.0
155	476.9	483.7	490.5	487.9
165	452.4	459.8	467.2	459.9
175	430.8	437.8	444.8	432.3
185	401.3	407.0	412.7	405.2
195	375.9	381.2	386.5	378.7
205	350.4	355.4	360.4	353.0
215	327.0	333.0	339.0	328.2
225	299.2	305.3	311.4	304.3
235	275.0	278.9	282.8	281.5
245	257.4	261.6	265.8	259.7
255	230.2	234.9	239.6	239.1
265	213.2	217.5	221.8	219.6
275	200.0	204.1	208.2	201.2
285	185.5	188.9	192.3	184.0
295	165.6	169.7	173.8	167.8
305	149.3	152.3	155.3	152.8
315	136.6	140.2	143.8	138.8
325	125.1	128.7	132.3	125.9
335	110.2	112.7	115.2	113.9
345	101.0	103.1	105.2	102.9
355	90.2	93.1	96.1	92.7
365	81.5	84.5	87.6	83.4
375	72.2	74.9	77.5	75.0
385	63.7	65.8	67.9	67.2
395	57.2	59.6	62.0	60.1

### 51a Test der Abgasfahnenüberhöhung (VDI 3782 Blatt 3)

Zur Modellierung einer Abgasfahnenüberhöhung erhält jedes Partikel zu Anfang eine vertikale Zusatzgeschwindigkeit  $U$ , die mit jedem Zeitschritt (Länge  $\tau$ ) um den Anteil  $\tau/T_U$  reduziert wird. Dies bedeutet einen exponentiellen Abfall mit der Zeit auf einer Zeitkonstanten  $T_U$ . Die insgesamt dadurch bewirkte Versetzung  $\Delta h$  des Partikels ist:

$$\Delta h = UT_U \quad (29)$$

Die Richtlinie VDI 3782 Blatt 3 gibt an, daß der Fahnenanstieg proportional  $x^{1/3}$  verlaufen soll, und gibt die Überhöhung und die Entfernung  $x_{\max}$  an, in der diese Überhöhung erreicht wird. Eine exakte Übereinstimmung des Verlaufs der Fahnenachse ist daher nicht zu erzielen. Die Parameter  $U$  und  $T_U$  werden aber so festgelegt, daß der Verlauf näherungsweise übereinstimmt.

X	Za	za	Sz	sz
40	68.2	69.8	5.5	3.0
80	80.1	78.5	7.0	5.5
120	90.3	85.8	8.7	7.5
160	99.0	92.4	10.2	9.3
200	106.7	98.4	11.7	10.9
240	113.2	104.0	13.0	12.3
280	118.8	109.3	14.2	13.6
320	123.7	114.3	15.4	14.7
360	128.0	119.2	16.4	15.8
400	131.6	123.8	17.4	16.8
440	134.8	128.4	18.3	17.8
480	137.5	132.7	19.2	18.7
520	139.9	137.0	20.0	19.6
560	142.0	141.2	20.8	20.4
600	143.7	145.2	21.6	21.2
640	145.3	149.2	22.3	22.0
680	146.6	153.1	23.1	22.7
720	147.7	155.0	23.8	23.5
760	148.7	155.0	24.4	24.2
800	149.6	155.0	25.2	24.8
840	150.3	155.0	25.9	25.5
880	151.0	155.0	26.4	26.1
920	151.5	155.0	27.1	26.8
960	152.0	155.0	27.7	27.4
1000	152.4	155.0	28.3	28.0
1040	152.8	155.0	28.8	28.6
1080	153.2	155.0	29.4	29.2
1120	153.5	155.0	29.9	29.7
1160	153.7	155.0	30.5	30.3
1200	154.0	155.0	31.1	30.8
1240	154.1	155.0	31.6	31.4
1280	154.7	155.0	32.2	31.9
1320	155.3	155.0	32.7	32.4
1360	155.3	155.0	33.2	32.9
1400	155.3	155.0	33.7	33.4

**Rechengebiet:**  $2000 \times 60 \times 300 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $100 \times 3 \times 30$  Maschen (vertikal äquidistant).

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz mit  $ua=6$ ,  $z0=1$ ,  $lm=99999$  und „Blm=0.1;Us=1; Su=1.e-6; Sv=1.e-6; Sw=0.5; Tau=1;“, Zeitreihe über einen Tag.

**Quelle:** Punktquelle bei (30, 30, 55). Die Emission erfolgt nur in der ersten Stunde des Tages. Der Wärmestrom beträgt  $qq=19.17$ , so daß sich für neutrale Schichtung gemäß VDI 3782/3 eine Überhöhung von 100 m ergibt.

Die nebenstehende Tabelle enthält für verschiedene Quellentfernungen X die beobachtete Fahnenhöhe Za, berechnet aus dem Schwerpunkt der vertikalen Konzentrationsverteilung, und die geforderte Fahnenhöhe za nach VDI 3782 Blatt 3. Zusätzlich ist die beobachtete Fahnenaufweitung Sz und die theoretische Fahnenaufweitung sz gemäß Gleichung (21) angegeben.

## 51b Test der Abgasfahnenüberhöhung (Parameter sq)

Damit auch abweichend von VDI 3782 Blatt 3 eine Überhöhung explizit vorgegeben werden kann, ist der Eingabeparameter sq vorgesehen, der die charakteristische Zeit für die Überhöhung  $T_U$  angibt (siehe Verifikation 51a). Zusammen mit dem Parameter vq, der den Wert von  $U$  angibt, wird der Verlauf der Fahnenachse  $h(z)$ , wie bei der Verifikation 51a beschrieben, festgelegt:

$$h(z) = H_q + UT_U [1 - \exp(-t/T_U)] \quad (30)$$

X	Za	za	Sz	sz
40	70.4	70.4	5.9	3.0
80	83.7	83.3	7.0	5.5
120	94.8	94.3	8.7	7.5
160	104.2	103.7	10.2	9.3
200	112.2	111.5	11.7	10.9
240	118.9	118.2	13.0	12.3
280	124.5	123.9	14.2	13.6
320	129.3	128.6	15.4	14.7
360	133.3	132.7	16.4	15.8
400	136.7	136.1	17.4	16.8
440	139.6	139.0	18.3	17.8
480	142.0	141.5	19.2	18.7
520	144.1	143.5	20.0	19.6
560	145.8	145.3	20.8	20.4
600	147.2	146.8	21.6	21.2
640	148.5	148.1	22.3	22.0
680	149.6	149.1	23.1	22.7
720	150.3	150.0	23.8	23.5
760	151.1	150.8	24.5	24.2
800	151.7	151.4	25.1	24.8
840	152.2	152.0	25.8	25.5
880	152.7	152.4	26.4	26.1
920	153.1	152.8	27.1	26.8
960	153.4	153.2	27.7	27.4
1000	153.7	153.4	28.2	28.0
1040	153.9	153.7	28.8	28.6
1080	154.1	153.9	29.4	29.2
1120	155.2	154.1	29.9	29.7
1160	155.2	154.2	30.5	30.3
1200	155.3	154.3	31.1	30.8
1240	155.3	154.4	31.6	31.4
1280	155.3	154.5	32.2	31.9
1320	155.3	154.6	32.7	32.4
1360	155.3	154.7	33.2	32.9
1400	155.2	154.7	33.7	33.4

**Rechengebiet:**  $2000 \times 60 \times 300 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $100 \times 3 \times 30$  Maschen (vertikal äquidistant).

**Meteorologie:** Homogene Turbulenz mit  $ua=6$ ,  $z0=1$ ,  $lm=99999$  und „Blm=0.1;Us=1; Su=1.e-6;Sv=1.e-6;Sw=0.5;Tau=1;“, Zeitreihe über einen Tag.

**Quelle:** Punktquelle bei (30, 30, 55). Die Emission erfolgt nur in der ersten Stunde des Tages. Die Ausströmgeschwindigkeit vq beträgt 2.5 m/s, die Zeitskala sq 40 Sekunden, so daß sich eine Überhöhung von 100 m ergibt.

Die nebenstehende Tabelle enthält für verschiedene Quellentfernungen X die beobachtete Fahnenhöhe Za, berechnet aus dem Schwerpunkt der vertikalen Konzentrationsverteilung, und die geforderte Fahnenhöhe za gemäß Gleichung (30). Zusätzlich ist die beobachtete Fahnenaufweitung Sz und die theoretische Fahnenaufweitung sz gemäß Gleichung (21) angegeben.

## 51c Test der Abgasfahnenüberhöhung (VDI 3784 Blatt 2)

Bei Ableitung von Abgasen über Kühltürme ist die Berechnung der Abgasfahnenüberhöhung gemäß VDI 3784 Blatt 2 vorgeschrieben. Die Anwendung dieser Richtlinie erfolgt mit dem vom VDI zur Verfügung gestellten Programm *VDISP*. Als Ergebnis listet *VDISP* die Höhe der Fahnenachse als Funktion der Quellentfernung auf. *AUSTAL2000* übernimmt aus dieser Auflistung die Gesamtüberhöhung und die Entfernung, in der die Hälfte der Gesamtüberhöhung erreicht ist, und setzt intern entsprechend die Parameter  $v_q$  und  $s_q$ . In dieser Verifikation wird der modellierte Verlauf der Fahnenachse mit dem von *VDISP* berechneten verglichen.

X	Za	za	
40	144.4	145.1	Es werden die gleichen Daten verwendet wie im Beispiel VDI 3784 Blatt 2 Anhang B2.
80	155.0	154.7	
120	165.4	163.9	<b>Rechengebiet:</b> $2000 \times 60 \times 400 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in $100 \times 3 \times 40$ Maschen (vertikal äquidistant).
160	175.2	172.6	
200	184.3	180.9	<b>Meteorologie:</b> Homogene Turbulenz mit $u_a=15.82$ bei $h_a=130$ , $z_0=1$ , $l_m=-200$ (Stabilitätsklasse III/2) und „ $B_l m=0.1$ ; $U_s=1$ ; $S_u=1 \cdot e^{-6}$ ; $S_v=1 \cdot e^{-6}$ ; $S_w=0.5$ ; $\tau=1$ ;“, Zeitreihe über einen Tag.
240	192.2	188.8	
280	199.1	196.3	<b>Quelle:</b> Quelle bei (30, 30, 130) mit einem Durchmesser $d_q$ von 65 m. Die Emission erfolgt nur in der ersten Stunde des Tages. Die Ausströmgeschwindigkeit $v_q$ beträgt 4.1 m/s, die Austrittstemperatur $t_q$ 36 Grad Celsius, die relative Feuchte $r_q$ 100 %, der Flüssigwassergehalt $l_q$ 0.003 kg/kg.
320	205.7	203.5	
360	211.7	210.3	Die nebenstehende Tabelle enthält für verschiedene Quellentfernungen X die beobachtete Fahnenhöhe Za, berechnet aus dem Schwerpunkt der vertikalen Konzentrationsverteilung, und die von <i>VDISP</i> geforderte Fahnenhöhe za. Die von <i>VDISP</i> vorgegebene effektive Quellhöhe wird nur asymptotisch erreicht, so daß in größerer Quellentfernung die Fahnenachse bei <i>AUSTAL2000</i> niedriger verläuft als bei <i>VDISP</i> .
400	216.9	223.5	
440	221.8	229.4	
480	226.1	235.1	
520	230.0	240.6	
560	233.6	245.8	
600	236.9	250.6	
640	239.8	255.1	
680	242.5	259.2	
720	244.9	262.7	
760	247.0	265.3	
800	249.0	266.8	
840	250.8	267.4	
880	252.4	267.6	
920	253.8	267.6	
960	255.2	267.6	
1000	256.4	267.6	
1040	257.4	267.6	
1080	258.4	267.6	
1120	259.3	267.6	
1160	260.1	267.6	
1200	260.8	267.6	
1240	261.5	267.6	
1280	262.1	267.6	
1320	262.6	267.6	
1360	263.1	267.6	
1400	263.6	267.6	



## 61 Test der Bahn im 3-dimensionalen Windfeld

Es wird die Bahn von Partikeln in einem Windfeld getestet, das einer starren Rotation um die  $z$ -Achse des Koordinatensystems entspricht,

$$V_x = -\omega y \quad (31)$$

$$V_y = \omega x \quad (32)$$

$$V_z = 0 \quad (33)$$

Das Windfeld wird auf einem Netz vom Typ Arakawa-C dargestellt, d.h.  $V_x$  ist auf denjenigen Flächen einer Gitterzelle definiert, deren Normalenrichtung parallel zur  $x$ -Achse verlaufen, und entsprechend  $V_y$  auf den Flächen senkrecht zur  $y$ -Achse. Innerhalb einer Zelle wird  $V_x$  linear in  $x$ -Richtung und  $V_y$  linear in  $y$ -Richtung interpoliert.

Das Gelände ist eben, Turbulenz wird nicht berücksichtigt. Mit  $\omega = \pi/60 \text{ s}^{-1}$  erhält man eine gegen den Uhrzeigersinn rotierende Strömung, die 120 s für einen Umlauf benötigt.

Diese Verifikationsrechnung erfordert, daß im Eingabeparameter `os` das Schlüsselwort `TRACE` angegeben ist. Dies bewirkt, daß die Koordinaten der Partikel bei jedem Zeitschritt in die Protokolldatei geschrieben werden. Außerdem wird die Turbulenz ignoriert und keine Modifizierung am Zeitschritt vorgenommen.

Um das zuvor beschriebene Windfeld verwenden zu können, wird es in der Bibliothek `verif/61/lib` als Datei `w3001a00.dma` gespeichert. Da das Programm mindestens 2 Windfelder in der Bibliothek erwartet, ist es noch einmal unter dem Namen `w3002a00.dma` hineinkopiert. Jetzt gibt es zwar eine Warnung, daß die Windfelder linear abhängig sind, da sie aber gar nicht umskaliert zu werden brauchen, hat dies keine negativen Auswirkungen.

**Rechengebiet:**  $310 \times 310 \times 10 \text{ m}^3$ , aufgeteilt in  $31 \times 31 \times 1$  Maschen. Es ist komplexes Gelände angegeben mit der Geländehöhe  $z_g = 0 \text{ m}$ .

**Meteorologie:** Turbulenz wird ignoriert, „`B1m=0.1;Tau=1;`“. Das Windfeld wird aus der Bibliothek eingelesen und entsprechend `ua=7.328 \text{ m/s}` und `ra=90 \text{ Grad}` skaliert (tatsächlich besitzt das Windfeld bereits diesen Windvektor am angegebenen Anemometerort). Es wird eine Zeitreihe über einen Tag gerechnet.

**Quelle:** Punktquelle bei  $(0, 70, 5)$ . Die Emission erfolgt nur in der letzten Stunde des Tages. Mit `Groups=1;Rate=0.0001;` wird genau ein Partikel erzeugt.

T	X	x	Y	y
0	0.00	0.00	70.00	70.00
5	-18.32	-18.11	67.91	67.62
10	-35.34	-34.99	60.58	60.63
15	-49.73	-49.49	49.32	49.50
20	-60.73	-60.61	34.93	35.01
25	-67.79	-67.61	17.91	18.13
30	-69.89	-70.00	-0.41	0.02
35	-67.27	-67.62	-18.73	-18.09
40	-59.94	-60.64	-35.49	-34.98
45	-48.69	-49.52	-49.88	-49.48
50	-34.03	-35.03	-60.88	-60.60
55	-17.01	-18.15	-67.42	-67.60
60	1.31	-0.04	-69.51	-70.00
65	19.63	18.07	-66.90	-67.63
70	36.12	34.96	-59.57	-60.65
75	50.52	49.46	-47.79	-49.53
80	61.51	60.59	-32.87	-35.05
85	68.06	67.60	-15.85	-18.17
90	69.63	70.00	2.47	-0.06
95	66.48	67.63	20.79	18.05
100	59.16	60.66	37.28	34.94
105	47.38	49.55	51.15	49.45
110	32.46	35.07	61.62	60.58
115	15.44	18.19	68.17	67.59
120	-2.88	0.08	69.74	70.00

Die nebenstehende Tabelle enthält für verschiedene Zeiten T die in der Protokolldatei ausgegebenen Koordinaten X und Y des Partikels und die für eine ideale Kreisbewegung berechneten Koordinaten x und y. Das Partikel ist der idealen Bewegung etwas voraus und ist nach 120 Sekunden knapp einen Zeitschritt zu weit gekommen (etwa 2.4 Grad, also 0.7 %). Der Bahnradius wird noch besser eingehalten (Abweichung 0.4 %).

## B Dateistrukturen

### B.1 DMNA-Dateien

Alle Dateien, die Ein- oder Ausgabefelder (Tabellen) repräsentieren, sind nach demselben Prinzip aufgebaut. Sie enthalten zuerst einen Kopf, in dem alle Angaben zur Struktur und Darstellung der Tabelle stehen. Es folgt der Rumpf mit der eigentlichen Tabelle. Dieser Rumpf kann unmittelbar an den Kopf angehängt sein, wenn die Tabelle formatiert ausgeschrieben wird. Bei unformatierter Darstellung bildet der Rumpf immer eine eigene Datei. In dieser Binärdatei stehen die Tabellenelemente so, wie sie intern dargestellt sind, unmittelbar hintereinander ohne jegliche Steuerzeichen. Ein Tabellenelement kann eine einzelne Zahl (Datenelement) oder ein Verbund von mehreren Zahlen (*record*) sein.

Der Kopf ist eine Textdatei mit der Namensweiterung *dmna*, die aus einzelnen Zeilen besteht. In jeder Zeile ist ein Parameter definiert. Der Name des Parameters steht zu Beginn der Zeile, gefolgt von einem oder mehreren Werten. Zulässige Trennungszeichen sind Leerzeichen, Tabulator und Semikolon, die einzeln oder kombiniert verwendet werden können. Die Zeile kann durch LF oder CR+LF abgeschlossen sein.

Neben den vom Programm benötigten Parametern kann der Kopf auch weitere Parameter enthalten. Parameter, die das Programm nicht kennt, werden ignoriert. Der Kopf endet mit einer Zeile, die zu Anfang einen Stern, also \*, enthält. Mit der nächsten Zeile beginnt der Rumpf, sofern er mit dem Kopf zusammen eine einzige Datei bildet. Die (formatierten) Tabellenelemente im Rumpf werden durch Leerzeichen, Semikolon, Tabulator, CR oder LF getrennt. Die Tabelle wird durch eine Zeile, die mit drei Sternen beginnt, beendet.

Folgende Parameter im Kopf der Datei werden vom Programm generell erkannt und interpretiert (die Namen müssen klein geschrieben sein):

*buff integer(1)*

Größe des internen Buffers in Byte zum Einlesen der Daten (Standard ist 4000). Durch Heraufsetzen der Buffergröße kann das Einlesen großer komprimierter Dateien beschleunigt werden.

*cmpr integer(1)*

Kompressionsgrad des Datenteils (Wertebereich 0 bis 9, Standardwert 0). Ist ein Wert ungleich 0 angegeben, wird ein mit GZIP komprimierter Datenteil in der Datei mit der Endung „.dmnt.gz“ (formatierte Ausgabe) bzw. „.dmnb.gz“ (binäre Ausgabe) erwartet.

*cset string (1)*

Bei der Kodierung von Zeichenketten verwendeter Zeichensatz (*character set*). Wird nur zur Information ausgeschrieben.

*data string(1)*

Name der Datei, die die eigentliche Tabelle enthält. Ist *data* nicht spezifiziert oder hat es den Wert „,\*“, dann wird bei formatierter Ausgabe die Tabelle in dieselbe Datei

geschrieben wie der Kopf. Bei unformatierter Ausgabe wird der Dateiname des Kopfes übernommen, er erhält aber statt „.dmna“ die Endung „.dmb“. Falls in *data* eine Pfadangabe gemacht ist, gilt diese relativ zu dem Ordner, in dem der Kopf gespeichert ist.

**dims** *integer*(1)

Anzahl der Dimensionen (maximal 5).

**fact** *float*(1)

Faktor, mit dem bei formatierter Ausgabe alle Datenelemente vom Typ *float* oder *double* multipliziert werden, bevor sie im angegebenen Format ausgeschrieben werden. Bei der Eingabe formatierter Daten werden diese Datenelemente nach dem Einlesen durch *fact* dividiert. Der Faktor wirkt nur auf die Datenelemente, für die in der Formatangabe (siehe *form*) kein eigener Faktor angegeben ist.

**form** *string*(1)

Format, nach welchem bei formatierter Speicherung die Daten abgelegt sind. Bestehen die Tabellenelemente des gespeicherten Feldes aus mehreren Datenelementen, dann ist für jedes Datenelement eine Formatangabe erforderlich, und alle Einzelformate verkettet oder separat hintereinander geschrieben ergeben den Parameter *form*.

*Format* = *Format*<sub>1</sub> *Format*<sub>2</sub> ...

*Format*<sub>*i*</sub> = *Name*%(*\*Factor*)*Length*.*PrecisionSpecifier*

Es bedeuten:

*Name* Name des Datenelementes (optional).

*Factor* Skalierungsfaktor (optional einschl. Klammern).

*Length* Länge des Datenfeldes.

*Precision* Anzahl der Nachkommastellen (bei *float*-Zahlen).

*Specifier* Umwandlungsangabe.

Der Skalierungsfaktor *Factor* wird genauso gehandhabt wie der Parameter *fact*. Die Längenangabe *Length* ist die Mindestlänge des Datenfeldes. Sie kann überschritten werden, wenn dies zur korrekten Darstellung des Elementes erforderlich ist. Zwischen den Elementen steht immer mindestens ein Trennungszeichen.

Folgende Umwandlungsangaben sind möglich:

<i>Spec.</i>	Typ	Länge	Beschreibung
c	<i>character</i>	1	einzelne Buchstaben
d	<i>integer</i>	4	Dezimalzahl
x	<i>integer</i>	4	Hexadezimalzahl
f	<i>float</i>	4	Festkommazahl (ohne Exponent)
e	<i>float</i>	4	Gleitkommazahl (mit Exponent)
t	<i>integer</i>	4	Zeitangabe (ohne Datum)

Den Angaben *f* und *e* kann ein 1 vorangestellt sein (*double* mit Länge 8 Bytes), den Angaben *d* und *x* ein *h* (*short integer* mit der Länge 2 Bytes).

Zeitdarstellung bei Binärausgabe: Bei Zeitangabe ohne Datum bezeichnet die Zahl die vergangenen Sekunden. Ist der Angabe  $t$  ein 1 vorangestellt, wird die Zahl (*double* mit Länge 8 Bytes) als Zeitangabe mit Datum interpretiert: Die Vorkommastellen bezeichnen die Anzahl der Tage seit 1899-12-30.00:00:00 plus  $10^6$ , die Nachkommastellen den Anteil der vergangenen Sekunden an diesem Tag. Zeitdarstellung bei Textausgabe: Bei der Angabe  $t$  hat die Zeitangabe die Form  $dd.hh:mm:ss$  oder  $hh:mm:ss$ , bei der Angabe  $1t$  die Form  $yyyy-mm-dd.hh:mm:ss$ .

Gleichartige Formatangaben können zusammengefaßt werden:  
 $vx\%5.2fv\%5.2fvz\%5.2f$  ist äquivalent zu  $vx\%[3]5.2f$ <sup>42</sup>

**hghb** *integer(dims)*

Höchster Indexwert für die verschiedenen Laufindizes.

**loc1** *string(1)*

Darstellung von Gleitkommazahlen: Durch C (dies ist der Standard) wird angezeigt, daß ein Dezimal-**Punkt** verwendet wird, bei *german* wird ein Dezimal-**Komma** verwendet. In einer Eingabedatei, die ein Dezimal-Komma verwendet, muß der Parameter *loc1* gesetzt sein.

**lowb** *integer(dims)*

Niedrigster Indexwert für die verschiedenen Laufindizes.

**mode** *string(1)*

Bei *binary* sind die Daten unformatiert gespeichert, sonst formatiert.

**sequ** *string(1)*

Angabe, in welcher Indexfolge die Daten gespeichert sind. Normalerweise läuft der am weitesten rechts stehende Index am schnellsten (C-Konvention). Dies entspricht bei einem 3-dimensionalen Feld  $A_{ijk}$  der Angabe  $i+, j+, k+$ . FORTRAN speichert gemäß  $k+, j+, i+$ . Ein Minuszeichen statt des Pluszeichens bedeutet, daß der betreffende Index rückwärts läuft.

Für eine 2-dimensionale Tabelle mit Geländehöhen, bei der die Werte so angeordnet sind, wie es der Lage der Punkte auf der Landkarte entspricht, hat *sequ* den Wert " $j-, i+$ ".

**size** *integer(1)*

Länge der einzelnen Daten (*record size*) in Bytes. Bei formatierter Speicherung muß die aus der Formatangabe resultierende Summe der Längen der einzelnen Datenelemente gleich *size* sein.

**vldf** *string(1)*

Kennung, ob es sich bei den Daten um Volumenmittel (V), Punktwerte (P) oder Flächenmittel (Arakawa-C-Netz, X, Y, S) handelt.

Zeichenketten müssen, wenn sie Leerzeichen enthalten, in Anführungszeichen eingeschlossen sein, ansonsten sind diese optional.

<sup>42</sup>Bei zusammengefaßten Formatangaben gilt der angegebene *Name* nur für das erste Element. Bei den folgenden Elementen wird der letzte Buchstabe in *Name* jeweils um eine Stelle im Alphabet weitergerückt, so daß schließlich der angegebene Ausdruck entsteht.

Beispiel:

Ein Feld von Gleitkommazahlen  $A_{ijk} = 100i + 10j + k, i = 1..3, j = 2..4, k = 0..1$  wird in horizontalen Schichten gespeichert:

```
form "%4.1f"
mode "text"
sequ "k+,j-,i+"
fact 1.000e-001
dims 3
size 4
lowb 1 2 0
hghb 3 4 1
*
 14.0  24.0  34.0
 13.0  23.0  33.0
 12.0  22.0  32.0

 14.1  24.1  34.1
 13.1  23.1  33.1
 12.1  22.1  32.1
***
```

**B.2 Werte auf dem Arakawa-C-Netz**

Bei Abspeicherung von Größen, die auf einem kartesischen Arakawa-C-Netz definiert sind, gilt folgende Konvention:

Für jede der drei kartesischen Koordinaten  $x, y, z$  ist ein Punktraster  $(x_i, y_j, z_k)$  definiert:

$$x_i \text{ für } i = 0..n_x$$

$$y_j \text{ für } j = 0..n_y$$

$$z_k \text{ für } k = 0..n_z$$

Die Mittelpunkte der Intervalle dieser Punktraster haben die Koordinaten

$$\hat{x}_i = (x_{i-1} + x_i)/2 \text{ für } i = 1..n_x$$

$$\hat{y}_j = (y_{j-1} + y_j)/2 \text{ für } j = 1..n_y$$

$$\hat{z}_k = (z_{k-1} + z_k)/2 \text{ für } k = 1..n_z$$

Die Intervalle in den 3 Achsenrichtungen,  $D_{x;i}, D_{y;j}, D_{z;k}$ , haben denselben Indexwert wie ihr Mittelpunkt. Beispielsweise enthält  $D_{x;i}$  alle  $x$ -Werte zwischen  $x_{i-1}$  und  $x_i$ , also

$$D_{x;i} = \{x \mid x_{i-1} \leq x \leq x_i\}$$

Die drei Punktraster bilden zusammen ein 3-dimensionales Gitter. Die Zellen  $V_{ijk}$  des 3-dimensionalen Gitters sind so indiziert wie die zugehörigen Achsenintervalle, also

$$V_{ijk} = \{(x, y, z) \mid x_{i-1} \leq x \leq x_i, y_{j-1} \leq y \leq y_j, z_{k-1} \leq z \leq z_k\}$$

für  $i = 1..n_x, j = 1..n_y, k = 1..n_z$

Im Arakawa-C-Netz sind die Geschwindigkeitskomponenten in der jeweiligen Achsenrichtung auf Gitterpunkten, in den beiden anderen Richtungen auf Mittelpunkten definiert. Also beispielsweise  $v_x$  ist definiert auf den Punkten  $(x_i, \hat{y}_j, \hat{z}_k)$ . Die Werte von  $v_x$  werden genauso indiziert wie die Punkte, auf denen sie definiert sind. Es gilt also:

$v_{x:ijk}$  ist der Wert von  $v_x$  bei  $(x_i, \hat{y}_j, \hat{z}_k)$  mit  $i = 0..n_x, j = 1..n_y, k = 1..n_z$

$v_{y:ijk}$  ist der Wert von  $v_y$  bei  $(\hat{x}_i, y_j, \hat{z}_k)$  mit  $i = 1..n_x, j = 0..n_y, k = 1..n_z$

$v_{z:ijk}$  ist der Wert von  $v_z$  bei  $(\hat{x}_i, \hat{y}_j, z_k)$  mit  $i = 1..n_x, j = 1..n_y, k = 0..n_z$

Treten in einer Tabelle Indexwerte auf, für die ein Datenelement nicht definiert ist, dann steht an der betreffenden Stelle ersatzweise der Wert 0. Beispielsweise enthält beim Windvektor  $W$  das Tabellenelement  $W_{ijk}$  die Datenelemente  $z_k, v_{x:ijk}, v_{y:ijk}$  und  $v_{z:ijk}$ . Die Indexwerte sind  $i = 0..n_x, j = 0..n_y, k = 0..n_z$ . Daher steht bei  $j = 0$  oder  $k = 0$  an der Stelle von  $v_x$  der Wert 0, entsprechend für  $v_y$  bei  $i = 0$  oder  $k = 0$  und für  $v_z$  bei  $i = 0$  oder  $j = 0$ .

Zur Berechnung der Divergenz in einer Gitterzelle siehe Anhang D.1.1.

### B.3 Rauigkeitskataster

Entsprechend Anhang 3 der TA Luft bestimmt AUSTAL2000 die Rauigkeitslänge auf Basis des CORINE-Landnutzungskatasters als Mittelwert über ein kreisförmiges Gebiet um den Schornstein, wobei der Radius des Kreises dem 10-fachen der Schornsteinbauhöhe entspricht.

Als Bauhöhe wird die mittlere Bauhöhe angesetzt, die sich aus der Summe von tatsächlicher Bauhöhe  $h_q$  und der Hälfte der vertikalen Ausdehnung  $c_q$  ergibt. Der Mindestwert ist 10 m. Bei einer ausgedehnten Quelle wird als Quellort der Mittelpunkt der Quellgrundfläche verwendet. Sind mehrere Quellen definiert, wird bei der Berechnung zunächst für jede Quelle ein eigener Wert von  $z_0$  berechnet und anschließend ein mittleres  $z_0$ , wobei die Einzelwerte mit dem Quadrat der Bauhöhe gewichtet werden. Das verwendete Rauigkeitskataster und der berechnete Wert wird in der Protokolldatei vermerkt.

Das Rauigkeitskataster wird als DMNA-Datei mit einem formatierten und komprimierten Datenteil bereitgestellt. Der Datenteil enthält in einer genordneten Tabelle die Rauigkeitsklasse  $R$  (Werte 1..9) für quadratische Felder, die ein rechteckiges Gebiet abdecken.<sup>43</sup>

Die Werte in  $x$ -Richtung sind in Form einer Zeichenkette (*string*) ohne Leerzeichen abgespeichert. Der Datenteil ist formal zweidimensional: Der Index  $i$  kennzeichnet die  $x$ -

<sup>43</sup>Eine Rauigkeitsklasse 0 wird vom Programm durch die Klasse 3 (Rauigkeitslänge 0.05 m) ersetzt.

Richtung und nimmt nur einen Wert an (eine Zeichenkette pro Zeile), der Index  $j$  kennzeichnet die  $y$ -Richtung und läuft von unten nach oben. Der Dateikopf muß folgende Parameter enthalten:

**xmin** Absolute  $x$ -Koordinate des linken unteren Eckpunktes des linken unteren Feldes in Meter.

**ymin** Absolute  $y$ -Koordinate des linken unteren Eckpunktes des linken unteren Feldes in Meter.

**delta** Seitenlänge der quadratischen Felder in Meter.

**ggcs** Geographisches Koordinatensystem, auf das sich die Absolutwerte **xmin** und **ymin** beziehen. Erlaubte Werte sind GK für Gauß-Krüger-Koordinaten und UTM für UTM-Koordinaten.

**form** Datenformat der Form *Name%Print.Storage*, wobei *Name* eine beliebige Kennung (z.B. Class), *Print* die Länge für eine formatierte Ausgabe und *Storage* die benötigte Speichergröße für ein Datenelement (inklusive abschließendes Null-Bytes bei einer Zeichenkette) bezeichnet. Da die Rauigkeitsindizes jeweils als Zeichen in einer Zeichenkette gespeichert sind, muß *Print* gleich der Anzahl der Spalten des zugrunde liegenden Katastertabelle und *Storage* auf *Print+1* gesetzt sein.

**dims** Dimension des Datenteils. Sie muß auf 2 gesetzt sein.

**lowb** Kleinster Wert der Indizes, er muß für den Index  $i$  (erster Eintrag) 0 und für den Index  $j$  (zweiter Eintrag) 1 sein.

**hghb** Größter Wert der Indizes, er muß für den Index  $i$  (erster Eintrag) 0 und für den Index  $j$  (zweiter Eintrag) gleich der Anzahl der Zeilen in der Datentabelle sein.

**sequ** Index-Sequenz. Sie muß bei genordeter Darstellung auf  $j-, i+$  gesetzt sein.

Achtung:

*Bei der Angabe von Gauß-Krüger-Koordinaten ist der Streifen-Präfix Teil der Koordinate.*

*Bei der Verwendung von UTM-Koordinaten kann der Zonen-Präfix entweder Teil der Koordinatenangabe sein oder unterdrückt werden; in jedem Fall aber müssen Kataster und Benutzerangaben der gleichen Konvention folgen. Im UTM-Kataster, das für Deutschland zur Verfügung gestellt wird, ist der Zonen-Präfix nicht Teil der Koordinatenangabe, siehe unten.*

Die flexible Dimensionierung erlaubt es, Aktualisierungen im Kataster vorzunehmen oder Kataster mit anderen Gebietsausschnitten zu erstellen. Damit solche Änderungen auf den ersten Blick erkennbar sind, wird in der Protokolldatei `austal2000.log` nach dem Einlesen des Katasters die Quersumme (CRC32 code) des Datenteils (in natürlicher Ordnung  $i+, j+$ )



als achtstellige Hexadezimalzahl vermerkt. Sie kennzeichnet das verwendete Kataster eindeutig.

Das Kataster muß sich im Hauptordner von AUSTAL2000 befinden und kann im Gauß-Krüger-Koordinatensystem (Dateien `z0-gk.dmna` und `z0-gk.dmnt.gz`) oder im UTM-Koordinatensystem (Dateien `z0-utm.dmna` und `z0-utm.dmnt.gz`) bereitgestellt werden.

Die Berechnung der mittleren Rauigkeitslänge kann je nach verwendetem Koordinatensystem aufgrund des Gitterversatzes auf unterschiedliche Werte führen. Die Abweichungen sind in der Regel klein, können aber im Grenzbereich zwischen zwei Rauigkeitsklassen auf eine andere Klassenzuordnung führen.

Das Rauigkeitskataster kann auch in ungepackter Form (Dateigröße etwa 60 MB) verwendet werden. Hierzu muß die Datei `name.dmnt.gz` entpackt und in der Datei `name.dmna` der Wert von `cmpr` auf 0 und `data` auf `name.dmnt` gesetzt werden.

Wird *AUSTAL2000* mit der Zusatzoption `-v4` aufgerufen, wird in der Protokolldatei für jede Quelle der (eventuell transformierte) Quellmittelpunkt und der Kataster-Ausschnitt, der zur Bestimmung der Rauigkeitslänge verwendet wurde, als genordete Blocktabelle aufgeführt. Details und nachträgliche Änderungen im Kataster können so leicht überprüft werden.

Das standardmäßig mit AUSTAL2000 verteilte Kataster wurde auf Basis des Landnutzungskatasters CORINE 2000 erstellt:

### Kataster im Gauß-Krüger-Koordinatensystem (3. Streifen)

- Der Datenteil hat die Quersumme **e6fc79ad**.
- Der Dateikopf enthält folgende Einträge:
 

```
xmin  3278000.0
ymin  5228000.0
delta 100.0
ggcs  "GK"
form  "Classes%6690.6691s"
size  6691
mode  "text"
cmpr  9
buff  1000000
dims  2
sequ  "j-,i+"
lowb  0      1
hghb  0      8920
```

Die Tabelle enthält also 8920 Zeilen mit je 6690 Einträgen für quadratische Felder der Ausdehnung 100 m. Das abgedeckte Gebiet wird im Gauß-Krüger-System im 3. Meridianstreifen dargestellt und erstreckt sich in *x*-Richtung (Rechtswert) von 3278000 bis 3947000 und in *y*-Richtung (Hochwert) von 5228000 bis 6120000.

- Bei Vorgabe von Quellkoordinaten im 1. bis 5. Meridianstreifen werden diese zur Bestimmung der Rauigkeitslänge intern automatisch auf den Streifen des Gauß-Krüger-Katasters umgerechnet.
- Zur Verwendung des Katasters muß der Bezugspunkt `gx` und `gy` in der Eingabedatei `austal2000.txt` vorgegeben werden.

### Kataster im UTM-Koordinatensystem (Zone 32)

- Der Datenteil hat die Quersumme **cc6e0b8f**.
- Der Dateikopf enthält folgende Einträge:

```
xmin 278000.0
ymin 5226000.0
delta 100.0
ggcs "UTM"
form "Classes%6690.6691s"
size 6691
mode "text"
cmpr 9
buff 1000000
dims 2
sequ "j-,i+"
lowb 0 1
hghb 0 8920
```

Die Tabelle besteht ebenfalls aus 8920 Zeilen mit je 6690 Einträgen für quadratische Felder der Ausdehnung 100 m. Das abgedeckte Gebiet erstreckt sich in  $x$ -Richtung (*easting*) von 278000 bis 947000 und in  $y$ -Richtung (*northing*) von 5226000 bis 6118000.

- Die Quellkoordinaten müssen sich auf dieselbe Zone beziehen wie das Kataster. Es erfolgt keine Umrechnung.
- Zur Verwendung des Katasters muß der Bezugspunkt `ux` und `uy` in der Eingabedatei `austal2000.txt` vorgegeben werden.

## C Programmstruktur

Das Programmsystem AUSTAL2000 besteht aus den Programmen *AUSTAL2000* und *TALdia* im Hauptverzeichnis *A2K*. Unter Windows sind die Dateinamen der Programme *austal2000.exe* und *taldia.exe*, unter Linux sind es *austal2000* und *taldia*. Zusätzlich werden zur Auswertung der Verifikationsrechnungen noch die Programme *verifx* benötigt, wobei *x* für die Nummer der Verifikation steht. Sie befinden sich im Unterverzeichnis *A2K\verif*.

Sämtliche Programme sind in der Programmiersprache C geschrieben, wobei versucht wurde, Erweiterungen des ANSI-C-Standards möglichst nur im Modul *TalUt1.c* zu nutzen. Unter Windows und unter Linux wird derselbe Quelltext verwendet, lediglich die *Make*-Dateien sind unterschiedlich. Sie greifen alle auf die Datei *rules.make* im Quellverzeichnis zu, welche die Abhängigkeiten der Programmteile voneinander beschreibt und die Regeln zu ihrer Übersetzung aufführt. Einzelheiten zur Erzeugung von Sprachpaketen sind im Anhang C.2 beschrieben.

Der Verzeichnisbaum der Programmdateien hat folgende Struktur:

```
A2K\  
A2K\source\  
A2K\source\austal2000.c  
A2K\source\austal2000.h  
A2K\source\rules.make  
...  
A2K\source\nls\  
A2K\source\nls\austal2000.txt  
...  
A2K\source\nls\en\  
A2K\source\nls\en\austal2000_en.txt  
...  
A2K\wg-0\  
A2K\wg-0\austal2000.exe  
A2K\wg-0\Makefile  
...  
A2K\wg-0\nls\  
A2K\wg-0\nls\en\  
A2K\wg-0\nls\en\A2K_en.nls  
...  
A2K\wg-0\nls\en@latin1\  
A2K\wg-0\nls\en@latin1\A2K_en@latin1.nls  
...
```

## C.1 Compiler

Der Quelltext wurde so verfaßt, daß er ohne Änderungen mit allen unterstützten Compilern übersetzt werden kann. Für Windows ist der GNU-C-Compiler kostenlos auf der Webseite [www.mingw.org](http://www.mingw.org) erhältlich, bei Linux gehört er in der Regel zur Distribution. Der Intel-Compiler ist ein kommerzielles Produkt von Intel.

Beim Übersetzen der Programme ist zu beachten, daß alle Strukturen ohne Lücken zu packen sind, was durch die Compiler-Option `-fpack-struct` erreicht wird. Der Datentyp `char` ist standardmäßig als `unsigned` einzustellen.

Die benötigten Unterprogramme und die Abhängigkeit der Programme untereinander sind in der Datei `rules.make` aufgeführt. Für jeden unterstützten Compiler ist eine eigene *Make-Datei* (Datei `Makefile`) und eine eigene Bibliothek zur Handhabung komprimierter Daten in einem separaten Verzeichnis vorgesehen.

Alle ausführbaren Programme werden erzeugt, indem man in das Unterverzeichnis für den betreffenden Compiler geht und dort `make` (von GNU) aufruft:

```
make           erzeugt alle ausführbaren Programme
make clean    löscht alle erzeugten Programme
```

Anschließend sind die ausführbaren Programme in die richtigen Verzeichnisse zu kopieren, also *AUSTAL2000* und *TALdia* nach *A2K* und die Auswerteprogramme der Verifikationen nach *A2K\verif*.

Mit den verschiedenen Compilern (GNU-C ohne Optimierung und Intel-C 10.1 mit Optimierung) wurden folgende Rechenzeiten für die Verifikation 11 beobachtet:

System	Compiler	Zeit
Windows XP	WG-0	302 s
Pentium D 940 mit 3.2 GHz	WI-x	104 s
Linux SuSE 11.0	LG-0	252 s
Athlon 3700+ mit 2.4 GHz	LI-x	78 s
Windows XP	WG-0	190 s
Athlon 3700+ mit 2.4 GHz	WI-x	75 s

## C.2 Internationalisierung

Alle von *AUSTAL2000*, *TALdia* und den Verifikationsroutinen verwendeten sprachabhängigen Texte sind in separate Dateien ausgelagert, die sich im Unterverzeichnis `source\nls` befinden. Sie haben den Namen des zugehörigen Unterprogramms und die Dateiendung

.text. Standardmäßig sind dies die englischen Texte ohne Verwendung von Sonderzeichen<sup>44</sup> und sie werden bei der Übersetzung der Programme fest eingebunden. Sie können jedoch bei der Ausführung der Programme durch anderssprachige Texte ersetzt werden (*native language support*).

Die anderssprachigen Texte eines Unterprogramms *Subprogram* (beispielsweise TalUt1) stehen jeweils in einem Unterverzeichnis mit der Kurzbezeichnung *Language* (2 Buchstaben) der betreffenden Sprache (beispielsweise de für *deutsch*) und haben den Dateinamen *Subprogram\_Language.text*. Die Kodierung ist UTF8. Aus ihnen können mit Hilfe der Make-Datei *rules.make* Sprachpakete erzeugt werden, die von den Programmen *AUSTAL2000* und *TALdia* und den Verifikationsroutinen beim Start eingelesen und verwendet werden. Der Aufruf ist:

```
make NLS LAN=Language VRS=Version
```

Hierbei ist *Language* die gewünschte Sprache und *Version* die Versionsnummer von *AUSTAL2000* (beispielsweise 2.4.4). Die erzeugten Sprachpakete werden in das Unterverzeichnis *nls\Language* im Verzeichnis mit den ausführbaren Programmen geschrieben,<sup>45</sup> die Namen sind *A2K\_Language.nls* für *AUSTAL2000*, *DIA\_Language.nls* für *TALdia* und *VRF\_Language.nls* für die Verifikationsroutinen. Die während der Übersetzung erzeugten Sprachdateien können mit dem Befehl `make clean_nls` wieder gelöscht werden.

Da die Sprachpakete reine Textdateien sind, kann bei Bedarf die Kodierung einfach mit einem geeigneten Text-Editor geändert werden. In diesem Fall sollte der Dateiname geändert und die verwendete Kodierung durch Anhängen von *@Encoding* an den Dateinamen kenntlich gemacht werden, beispielsweise *A2K\_de@latin1.nls*.

Die Programme verwenden das Sprachpaket, die sie in ihrem eigenen Verzeichnis finden. Der Benutzer muß also aus dem Unterverzeichnis *nls\Language* dasjenige Sprachpaket in das Programmverzeichnis kopieren, das vom Programm verwendet werden soll. Findet das Programm kein Sprachpaket, verwendet es die fest eingebundenen englischen Texte.

Die deutsche Distribution von *AUSTAL2000* wird in der Windows-Version (für das DOS-Fenster) standardmäßig mit dem Sprachpaket *A2K\_de@latin1* (Kodierung ISO-8859-1) ausgeliefert, die Linux-Version mit dem Sprachpaket *A2K\_de* (für UTF8). Entsprechendes gilt für *TALdia*.

Es ist auch möglich, die Sprachpakete über die Aufrufoption `--language=Language` vorzugeben. Die Programme (*AUSTAL2000*, *TALdia*, Verifikationsroutinen) suchen dann das angeforderte Sprachpaket zunächst im aktuellen Verzeichnis. Falls es dort nicht gefunden wird, suchen sie weiter im Unterverzeichnis *nls\Language*. Die Option `--language=-` bewirkt, daß kein Sprachpaket verwendet wird, die Programmausgabe also in Englisch erfolgt.

Unter Windows wird bei der Sprachauswahl *de@latin1* die Ausgabe in das DOS-Fenster automatisch nach *cp850* umkodiert, denn dies ist die Standardkodierung unter DOS. Möchte

<sup>44</sup>D.h. 'u' statt 'µ', '2' statt '²', '3' statt '³'.

<sup>45</sup>Das Unterverzeichnis muß vor der Erstellung der Pakete von Hand erzeugt werden.

man dieses Umkodieren verhindern, so ist zusätzlich die Aufrufoption **-X0** zu verwenden.<sup>46</sup>

*Achtung: Sollte ein Programm statt in der gewünschten Sprache in englischer Sprache starten, ist das ein Hinweis darauf, daß das erforderliche Sprachpaket nicht gefunden wurde bzw. nicht an der erwarteten Stelle steht.*

In der folgenden Tabelle sind die sprachspezifischen Dateikennungen in der deutschen und englischen Version aufgeführt:

Bezeichnung	Deutsch	Englisch
Zeitreihendatei	zeitreihe.dmna	series.dmna
Ergebnistyp <i>Jahr</i>	j	y
Ergebnistyp <i>Tag</i>	t	d
Ergebnistyp <i>Stunde</i>	s	h
Typkennung <i>Zusatzbelastung</i>	z	a
Typkennung <i>Streuung</i>	s	s
Zeitreihenkenntung <i>Vorbelastung</i>	zbpv	tmpp
Zeitreihenkenntung <i>Zusatzbelastung</i>	zbpz	tmpa
Zeitreihenkenntung <i>Streuung</i>	zbps	tmpr

*Achtung: Es wird empfohlen, bei anderer als deutscher Sprachausgabe immer die englischen Dateikennungen zu verwenden.*

### Beispiel:

Für die Einbindung rumänischer Sprachausgabe sind folgende Schritte durchzuführen:

1. Anlegen eines Unterordners `ro` im Ordner `source\nls`.
2. Kopieren der Sprachdateien `Subprogram_en.text` aus dem Ordner `source\nls\en` in diesen Ordner und Umbenennung der Sprachkennung `en` in `ro` in den Dateinamen.
3. Übersetzung der englischen Texte in den Sprachdateien in das Rumänische:
  - Die Dateien enthalten je Zeile eine Zuweisung der Form `Key=Text`; es ist nur der `Text` zu übersetzen.
  - Es können auch Zuweisungen gelöscht werden, hier wird später dann der fest eingebundene englische Text verwendet.

<sup>46</sup>Auch in diesem Fall kann man eine korrekte Bildschirmausgabe erhalten, wenn man die `Codepage 1250` (entspricht `lat.in1`) einstellt und eine Schriftart auswählt, die auch in dieser Kodierung vorliegt (beipielsweise `Lucida Console`).

- Es ist darauf zu achten, daß die durch ein Prozentzeichen eingeleiteten Platzhalter (z.B. das '%d' in 'and %d more cases') im übersetzten Text erhalten bleiben.
  - Die Texte sollten im Format UTF8 eingelesen, editiert und abgespeichert werden (z.B. mit dem freien Texteditor JEdit).
4. Erzeugung des neuen Sprachpaketes mit dem Programm `make` der GNU-C-Distribution:

```
make NLS LAN=ro VRS=2.4.4
```

Der Befehl muß aus einem Ordner ausgerufen werden, der sich in derselben Ordnerbene wie der Quelltextordner `source` befindet, beispielsweise `wg-0`. In diesem Ordner muß vorher das Unterverzeichnis `nls\ro` angelegt worden sein.

Die Sprachpakete `A2K_ro.nls`, `DIA_ro.nls`, `VRF_ro.nls` werden in diesen Ordner ausgeschrieben.

5. Bei Bedarf Änderung der Kodierung, z.B. von UTF8 nach ISO-8859-2:

Änderung der Kodierung mit einem geeigneten Editor und Umkopieren in den Hauptordner von AUSTAL2000, z.B. in `A2K_ro@latin2.nls` und `DIA_ro@latin2.nls`. Die Datei `VRF_ro.nls` muß in den Verifikationsordner `verif` kopiert werden, in dem auch die Auswerteroutinen stehen.

In der DOS-Shell Wechsel auf Codepage 28592 (Kommando `chcp 28592`) und Einstellung einer Schriftart, in der die Sonderzeichen korrekt dargestellt werden (z.B. *Lucida Console*).

*Achtung: Alternativ könnte auch direkt das Sprachpaket `A2K_en.nls` übersetzt werden. Allerdings darf dann der Quelltext des Programmes nicht mehr geändert werden, da sich die erforderlichen Sprachausgaben und ihre Reihenfolge ändern könnten. Sicherer ist es, die Übersetzung wie oben beschrieben auf der Ebene der einzelnen Sprachdateien durchzuführen.*

## D Das Windfeldmodell *TALdia*

Das diagnostische Windfeldmodell *TALdia* erzeugt für ein Anströmprofil, das zusammen mit einem Geländeprofil und/oder Gebäudeumrissen vorgegeben wird, eine Bibliothek aus divergenzfreien Windfeldern.

*TALdia* ist aus dem diagnostischen mesoskaligen Windfeldmodell *TALdiames*, das vor der Version 2.1 zusammen mit AUSTAL2000 ausgeliefert wurde, durch Erweiterung auf Gebäudeumströmung hervorgegangen. Das zur Berücksichtigung der Gebäudeumströmung implementierte Modell ist im Abschlußbericht `taldmk.pdf` dokumentiert.<sup>47</sup>

Das Programm wird entweder direkt gestartet mit dem Aufruf

```
taldia Projektordner
```

oder über AUSTAL2000 mit dem Aufruf

```
austal2000 Projektordner -1
```

Die erzeugten Wind- und Turbulenzfelder werden standardmäßig im Binärformat ausgeschrieben. Mit der Zusatzoption `-t` kann die Ausgabe im Textformat erzwungen werden. Mit der Zusatzoption `-oGRIDONLY` werden nur die Netzdateien in den Bibliotheksordner ausgeschrieben. In beiden Fällen muß `taldia` direkt und nicht über `austal2000` aufgerufen werden.

Standardmäßig wird in der Protokolldatei `taldia.log` im Projektordner für jedes erzeugte Windfeld die skalierte maximale Restdivergenz vermerkt. Wenn keine Rechenetze vorgegeben sind, werden hier ebenfalls die automatisch generierten Vertikalintervalle und Netzparameter ausgegeben.<sup>48</sup>

Um zu verhindern, daß in komplexem Gelände unsinnige Windfelder zur Anwendung kommen, werden verschiedene Sicherheitsabfragen durchgeführt. Das Programm bzw. die Ausbreitungsrechnung bricht ab, wenn

- die Windgeschwindigkeit am Anemometerort kleiner als 0.5 m/s ist,
- eine Vertikalkomponente betragsmäßig größer als 50 m/s ist,<sup>49</sup>
- die Summe der Quadrate der Überlagerungsfaktoren für zwei Basisfelder größer als 100 oder kleiner als 1/400 ist.

---

<sup>47</sup>Siehe Webseite [www.austal2000.de](http://www.austal2000.de).

<sup>48</sup>Mit der zusätzlichen Aufrufoption `-vlevel` beim direkten Aufruf von *TALdia* kann die Anzahl der in der Protokolldatei ausgegebenen Kontrollinformationen erhöht werden (z.B. `-v3`).

<sup>49</sup>Die betrachtete Vertikalkomponente ist die im geländefolgenden Koordinatensystem ausgewiesene Komponente  $V_s$ , die auch durch die Geländesteilheit und die Horizontalkomponente beeinflusst wird.



Die Berechnung eines Windfeldes geschieht in folgenden Schritten:

- Es wird ein Anströmfeld gebildet, das im wesentlichen homogen ist. Falls ein Geländeprofil vorgegeben ist, wird ein geländefolgendes Koordinatensystem verwendet.
- Wenn ein Geländeprofil vorgegeben ist, wird es mit diesem Feld angeströmt und unter Berücksichtigung der Stabilität wird ein divergenzfreies Windfeld berechnet (charakteristische Höhe ist die mittlere Geländeunebenheit).
- Der logarithmische Anteil des Windprofils einer Prandtl-Schicht wird aufgeprägt.
- Durch Beseitigen der Divergenz (zum zweiten Mal) erhält man das diagnostische Windfeld. Wenn keine Gebäude vorgegeben sind, ist die Berechnung mit diesem Schritt abgeschlossen.
- Sind Gebäude vorgegeben, wird entweder, falls ein Geländeprofil berücksichtigt wird, das im vorigen Schritt erzeugte Windfeld auf ein ebenes Koordinatensystem abgebildet oder es wird das Anströmfeld aus Schritt 1 übernommen und die auf dem Rechenetz aufgerasterten Gebäude werden eingefügt (Aussparung der Gebäudezellen, Anpassung der Randbedingungen, Einarbeitung der Rezirkulationszonen).
- Durch Beseitigen der Divergenz (zum dritten Mal) wird das diagnostische Windfeld erzeugt, das gegebenenfalls wieder auf das geländefolgende Koordinatensystem abgebildet wird.

## D.1 Mathematische Berechnung des diagnostischen Windfeldes

### D.1.1 Geländefolgende Koordinaten

Wenn die Geländehöhe in kartesischen Koordinaten durch

$$z = b(x, y) \quad (34)$$

gegeben ist mit der Obergrenze des Rechengebietes bei  $z = \hat{z}$ , dann wird die vertikale Koordinate  $z$  durch eine Größe  $s$  ersetzt, die dem Abstand vom Erdboden  $h = z - b$  proportional ist,

$$s = \hat{s} \frac{z - b(x, y)}{\hat{z} - b(x, y)}, \quad (35)$$

$$z = b(x, y) + \frac{s}{\hat{s}} [\hat{z} - b(x, y)] \quad (36)$$

TALdia verwendet nur den Sonderfall  $\hat{z} \rightarrow \infty$ ,  $\hat{s} \rightarrow \infty$  und  $\hat{z}/\hat{s} \rightarrow 1$ , es ist also  $s \equiv h$ .

Die vertikale Komponente  $v_z$  des Geschwindigkeitsvektors wird ersetzt durch

$$v_s = \frac{ds}{dt} \quad (37)$$

$$v_z = \varphi v_x + \chi v_y + \psi v_s \quad (38)$$

$$\text{mit } \varphi = (1 - \rho) \frac{\partial b}{\partial x}, \quad (39)$$

$$\chi = (1 - \rho) \frac{\partial b}{\partial y}, \quad (40)$$

$$\psi = \frac{\hat{z} - b(x, y)}{\hat{s}}, \quad (41)$$

$$\rho = s/\hat{s}. \quad (42)$$

Die Koordinaten  $x$ ,  $y$  und  $s$  bilden ein System unabhängiger Koordinaten, aber kein kartesisches Koordinatensystem. Die Bewegung in  $x$ - oder  $y$ -Richtung erfolgt ohne Änderung der Koordinate  $s$ , also parallel zum Erdboden, da  $s$  den vertikalen Abstand vom Erdboden beschreibt. Die Bewegung in  $s$ -Rechnung erfolgt vertikal zum Erdboden, also ohne Änderung von  $x$  und  $y$ .

Durch die Vorgabe von  $v_s = 0$  für  $s = 0$  wird garantiert, daß die Strömung exakt parallel zur Erdoberfläche verläuft.

Die Divergenz des Windfeldes in einer Gitterzelle wird anhand der Arakawa-C-Komponenten (Flächenmittel)  $v_x$ ,  $v_y$  und  $\tilde{v}_s = \psi v_s$  bestimmt. Nach dem Gauß'schen Integralsatz ist die Divergenz gleich dem Nettofluß durch diese Gitterzelle geteilt durch das Zellvolumen. Die Flüsse durch die vertikalen Seitenflächen sind das Produkt aus der Arakawa-C-Komponente der Geschwindigkeit und dem Flächeninhalt der Seitenfläche. Der Fluß durch den Boden und den Deckel der Zelle ist das Produkt aus  $\tilde{v}_s$  und dem Flächeninhalt der horizontalen Projektion der Grenzfläche (Quadrat der horizontalen Maschenweite  $\Delta$ ).

In diskreten Koordinaten (siehe Abschnitt B.2) berechnet sich die Divergenz  $D_{ijk}$  für jede Gitterzelle  $V_{ijk}$  ( $i = 1..n_x$ ,  $j = 1..n_y$ ,  $k = 1..n_z$ ) in der Form

$$D_{ijk} = \frac{1}{V_{ijk}} \left[ F_{x;i,j,k} v_{x;i,j,k} - F_{x;i-1,j,k} v_{x;i-1,j,k} + F_{y;i,j,k} v_{y;i,j,k} - F_{y;i,j-1,k} v_{y;i,j-1,k} + \Delta^2 \tilde{v}_{s;i,j,k} - \Delta^2 \tilde{v}_{s;i,j,k-1} \right]. \quad (43)$$

Die vertikalen Flächen einer Gitterzelle,  $F_{x;i,j,k}$  (senkrecht zur  $x$ -Achse) und  $F_{y;i,j,k}$  (senkrecht zur  $y$ -Achse), und das Volumen einer Gitterzelle,  $V_{ijk}$ , werden aus den Höhenwerten  $Z_{i,j,k}$  der Gitterpunkte (Eckpunkte der Gitterzellen) wie folgt berechnet:

$$F_{x;i,j,k} = \frac{\Delta}{2} (Z_{i,j-1,k} + Z_{i,j,k} - Z_{i,j-1,k-1} + Z_{i,j,k-1}) \quad (44)$$

$$F_{y;i,j,k} = \frac{\Delta}{2} (Z_{i-1,j,k} + Z_{i,j,k} - Z_{i-1,j,k-1} + Z_{i,j,k-1}) \quad (45)$$

$$V_{i,j,k} = \frac{\Delta^2}{4} (Z_{i-1,j-1,k} + Z_{i-1,j,k} + Z_{i,j-1,k} + Z_{i,j,k} - Z_{i-1,j-1,k-1} - Z_{i-1,j,k-1} - Z_{i,j-1,k-1} - Z_{i,j,k-1}) \quad (46)$$

### D.1.2 Das Rechenprinzip

Wird das Geländeprofil  $b(x, y)$  und eine Strömung  $\mathbf{u}(\mathbf{r})$ <sup>50</sup> vorgegeben, dann sucht das Modell dasjenige Feld  $\mathbf{v}(\mathbf{r})$ , das die Bedingungen

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0, \quad (47)$$

$$\int \frac{1}{2} \{ a_h (v_x - u_x)^2 + a_h (v_y - u_y)^2 + a_v (v_z - u_z)^2 \} dV = \min! \quad (48)$$

erfüllt. Die Faktoren  $a_v$  und  $a_h = a_v^{-1}$  legen fest, ob bei der Minimierung der Abweichung mehr Gewicht auf die vertikale oder die horizontale Geschwindigkeitskomponente gelegt wird. Wird  $\mathbf{u}$  als horizontales homogenes Feld vorgegeben, dann erhält man mit  $a_v = 1$  eine Potentialströmung. Bei  $a_v \gg 1$  wird ein Feld erzeugt, bei dem Hindernisse eher seitlich umströmt als überströmt werden, wie es den Verhältnissen bei stabiler Schichtung entspricht.

Mit dem Lagrange-Parameter  $\lambda(\mathbf{r})$  erhält man aus Gln. (47) und (48) das folgende Variationsproblem

$$\delta \left\{ \int \frac{1}{2} [a_h (v_x - u_x)^2 + a_h (v_y - u_y)^2 + a_v (v_z - u_z)^2] dV + \int \lambda(\mathbf{r}) \nabla \cdot \mathbf{v} dV \right\} = 0 \quad (49)$$

<sup>50</sup>Zur Schreibweise: Fett gedruckte Symbole bezeichnen Vektoren, beispielsweise ist  $\mathbf{r}$  der Ortsvektor. Ein hochgestellter Punkt bezeichnet das Skalarprodukt zwischen zwei Vektoren,  $\nabla \cdot \mathbf{v}$  ist die Divergenz des Feldes  $\mathbf{v}(\mathbf{r})$ .  $dV$  ist das Volumenelement um den Punkt  $\mathbf{r}$ ,  $df$  ein Flächenelement.

Hieraus erhält man für das gesuchte  $\boldsymbol{v}(\boldsymbol{r})$  die Beziehungen

$$\begin{aligned} v_x &= u_x + \frac{1}{a_h} \frac{\partial \lambda}{\partial x} \\ v_y &= u_y + \frac{1}{a_h} \frac{\partial \lambda}{\partial y} \\ v_z &= u_z + \frac{1}{a_v} \frac{\partial \lambda}{\partial z} \end{aligned} \quad (50)$$

sofern die Beziehung

$$\oint \lambda \delta \boldsymbol{v} \cdot d\boldsymbol{f} = 0 \quad (51)$$

erfüllt ist. Dies bedeutet, daß überall dort am Rand, wo die Normalkomponente von  $\boldsymbol{v}$  nicht vorgegeben ist, die Funktion  $\lambda$  den Wert 0 annehmen muß.

Zur numerischen Berechnung der Funktion  $\lambda(\boldsymbol{r})$  wird diese diskretisiert, wobei als Stützpunkte die Mittelpunkte der Zellen des Rechnernetzes gewählt werden. Die Forderung nach Divergenzfreiheit von  $\boldsymbol{v}(\boldsymbol{r})$  wird umgesetzt in die Forderung, daß der Fluß durch die gesamte Oberfläche einer jeden Zelle verschwinden soll. Dies ergibt genau so viele Gleichungen wie Unbekannte  $\lambda_{ijk}$  vorhanden sind und das erhaltene Gleichungssystem kann iterativ gelöst werden.

### D.1.3 Berücksichtigung des Geländeprofiles

Zur Beseitigung der Divergenz, die durch Berücksichtigung des Geländeprofiles bzw. Einführung der Prandtl-Schicht eingeführt wurde, wird nicht, wie meist üblich, das SOR-Verfahren (*successive overrelaxation*) verwendet, sondern das ADI-Verfahren (*alternate directions implicit*). Es ist zwar in manchen Situationen nicht so effektiv, hat aber bei steilem Gelände und stark variierenden Maschenweiten die besseren Konvergenzeigenschaften.

Der Parameter  $a_v$  ist eine Funktion der Strouhal-Zahl  $S_r$  und wird – wie in anderen diagnostischen Modellen auch – als

$$a_v = \sqrt{\frac{a_v}{a_h}} = \frac{1}{2} S_r^2 + \sqrt{1 + \frac{1}{4} S_r^4} \quad (52)$$

angesetzt. Die Strouhal-Zahl ist das Produkt aus der Brunt-Väisälä-Frequenz  $N_{BV}$ ,

$$N_{BV} = \sqrt{\frac{g\vartheta'}{\vartheta}}, \quad (53)$$

mit  $\vartheta$  = potentielle Temperatur,  $\vartheta'$  = vertikaler Gradient von  $\vartheta$ ,  $g$  = Erdbeschleunigung  $9.81 \text{ m/s}^2$ , und einer charakteristischen Zeit  $t_c$ ,

$$S_T = N_{BV} t_c . \quad (54)$$

Die charakteristische Zeit  $t_c$  kann man als Quotient aus einer charakteristischen Länge  $L_c$  und einer charakteristischen Geschwindigkeit  $v_c$  darstellen,

$$t_c = \frac{L_c}{v_c} . \quad (55)$$

Hier wird die Länge  $L_c$  als geometrisches Mittel aus der Höhe  $h_c$  der Geländeerhebungen und ihrer horizontalen Ausdehnung  $l_c$  angesetzt<sup>51</sup>

$$L_c = \sqrt{l_c h_c} \quad (56)$$

Im Rahmen dieses Modelles werden nur neutrale und stabile atmosphärische Schichtungen betrachtet, es ist also immer  $\vartheta' \geq 0$ .

Für  $v_c(z)$  werden die Geschwindigkeiten des ungestörten, eindimensionalen Windprofils ohne logarithmischen Anteil verwendet. Die Höhe  $h_c$  wird aus der mittleren Varianz der Geländehöhe  $b(x, y)$  und die Länge  $l_c$  aus dem mittleren Quadrat der Geländesteigung  $\gamma(x, y)$  berechnet:

$$h_c = 4 \sqrt{\int \int [b(x, y) - \bar{b}]^2 dx dy / F} \quad (57)$$

$$\text{mit } F = \int dx dy = (x_{\max} - x_{\min})(y_{\max} - y_{\min}) \quad (58)$$

$$\bar{b} = \int b(x, y) dx dy / F \quad (59)$$

$$l_c = \frac{h_c}{2\gamma} \quad (60)$$

$$\gamma^2 = \int \left[ \left( \frac{\partial b}{\partial x} \right)^2 + \left( \frac{\partial b}{\partial y} \right)^2 \right] dx dy / F \quad (61)$$

Führt man bei konstantem  $a_v$  die Substitutionen  $a_v v_z \rightarrow v_z$  und  $a_v z \rightarrow z$  durch, dann erhält man bei  $u_z \equiv 0$  wieder die Gln. (47) und (48), aber für den Fall  $a_h = a_v = 1$ . Das beutet, daß man – falls  $\mathbf{u}$  als konstant vorgegeben wird – mit dem Parameter  $a_v$  nichts anderes bewirkt, als daß für ein entsprechend überhöhtes Geländeprofil eine Potentialströmung berechnet und anschließend wieder auf das ursprüngliche Geländeprofil zurückskaliert wird. Damit werden auch die Grenzen dieses Modells sichtbar: Selbst ein hoher Wert von  $a_v$  verhindert nicht die Überströmung eines Hügels, sondern erschwert sie nur, im Gegensatz zu einer realen Strömung bei stabiler Schichtung.

<sup>51</sup>In diagnostischen Windfeldmodellen wird häufig  $L_c = h_c$  gesetzt. Der Test des hier verwendeten Ansatzes ist im Projektbericht im Abschnitt *Test des Diagnostischen Mesoskaligen Windfeldmodells* beschrieben.

### D.1.4 Die Modellierung der Prandtl-Schicht

Die Prandtl-Schicht wird erst zum Schluß modelliert, wenn bereits Geländeeinflüsse berücksichtigt sind. Dies scheint korrekter zu sein, als von vornherein das Anströmfeld mit einem vollständigen Windprofil auszustatten, und wird im folgenden erläutert.

Die Divergenz wird im Endeffekt dadurch beseitigt (bei indifferenter Schichtung mit  $a_h = a_v = 1$ ), daß ein geeignetes Gradientenfeld  $\nabla\lambda$  addiert wird. Dabei bleibt die Rotation des ursprünglichen Feldes unverändert. Einen wesentlichen Teil der Rotation liefert die Windscherung in der Prandtl-Schicht, also die Zunahme der Windgeschwindigkeit mit wachsendem Abstand vom Erdboden, insbesondere der logarithmische Anteil. Die Erhaltung der Rotation bedeutet, daß die Geschwindigkeitsdifferenz zwischen unterem und oberem Rand der Prandtl-Schicht erhalten bleibt.

Bei einer Strömung quer zu einem Bergrücken erhält man auf dem Rücken eine Erhöhung der Windgeschwindigkeit. Wenn das Anströmfeld bereits die Prandtl-Schicht enthält, dann reicht auf dem Bergrücken die Abnahme der Geschwindigkeit mit abnehmender Höhe nicht mehr aus, um am Erdboden die Geschwindigkeit Null zu erreichen. Eine unrealistisch hohe Windgeschwindigkeit in Bodennähe ist die Folge.

Das nachträgliche Aufprägen einer Prandtl-Schicht durch einen höhenabhängigen Faktor ist zwar vom theoretischen Standpunkt aus auch nicht befriedigend, scheint aber zumindest den aufgeführten systematischen Fehler zu vermeiden. Praktisch wird so vorgegangen, daß das Anströmprofil zwar aus dem Grenzschichtmodell bestimmt wird, aber der logarithmische Teil in den untersten 200 Metern durch Division durch  $\ln(z/z_0)/l_{200}$  beseitigt wird ( $l_{200} = \ln(200/z_0)$ ). Im vorletzten Schritt der Windfeldgenerierung werden dann die Werte der untersten 200 Meter wieder mit diesem Faktor multipliziert. Der tatsächlich verwendete Faktor ist etwas komplizierter und berücksichtigt die Nullpunktverschiebung  $d_0$  und die Interpolationsvorschrift für die Windgeschwindigkeit in Bodennähe.

## D.2 Berücksichtigung von Gebäuden

Die Aufgabenstellung zur Einarbeitung der Gebäudeeinflüsse lautet:

1. Nehme das Windfeld, das die Strömung ohne Gebäudeeinfluß beschreibt (Nullfeld  $\mathbf{u}_0$ ).  
Dieses Windfeld ergibt sich ohne Geländeprofil aus dem horizontal homogenen Anströmfeld, mit Geländeprofil ist es das zuvor erzeugte, auf ein ebenes Koordinatensystem abgebildete diagnostische Windfeld, jeweils inklusive Prandtl-Schicht.
2. Füge die Randbedingungen ein (verschwindende Normalkomponente an den Gebäudeoberflächen) und addiere ein Rezirkulationsfeld  $\mathbf{R}$  hinzu, das die in Windkanalexperimenten beobachteten Rezirkulationszonen im Lee der Gebäude vereinfacht darstellt (empirisches Windfeld  $\mathbf{u} = \mathbf{u}_0 + \mathbf{R}$ ).

- Suche das Windfeld, das vom empirischen Windfeld  $\mathbf{u}$  möglichst wenig abweicht, aber die vorgeschriebenen Rand- und Nebenbedingungen erfüllt (diagnostisches Windfeld  $\mathbf{v}$ ).

Dieser Schritt entspricht der in Abschnitt D.1 beschriebenen Lösung des Gleichungssystems für die Lagrange-Parameter  $\lambda_{ijk}$ . Hierfür wird nicht wie bei der Behandlung des Geländeprofils ein ADI-Verfahren (*alternate directions implicit*), sondern das einfachere SOR-Verfahren (*successive overrelaxation*) eingesetzt. Da im Nahbereich der Gebäude der Gebäudeeinfluß überwiegt, wird für die Lösung indifferente Schichtung ( $a_h = a_v = 1$ ) vorausgesetzt.

- Bestimme Zusatzfelder, die es erlauben, die gebäudeinduzierte Zusatzturbulenz in der späteren Ausbreitungsrechnung zu berücksichtigen.

### D.2.1 Naher Nachlauf

Das Rezirkulationsfeld wird mit Hilfe eines Feldes erzeugt, das dem elektrischen Feld einer auf der leeseitigen Gebäudewand angebrachten homogenen Flächenladung entspricht. Die Verwendung eines elektrischen Feldes als Hilfsmittel hat den Vorteil, daß sich so eine Reihe von gewünschten Eigenschaften (s.u.) ganz automatisch ergeben.

Es werden nur Wandflächen betrachtet, die im Lee eines Gebäudes liegen, für die also  $\mathbf{n}_i \cdot \mathbf{u}_0 > 0$  ist, wobei  $\mathbf{u}_0$  das vorgegebene Nullfeld und  $\mathbf{n}_i$  die aus dem Gebäude heraus gerichtete Normale der Teilfläche mit Index  $i$  ist. Die Teilfläche erhält eine homogene Ladungsdichte vom Wert  $\rho_i = 2(\mathbf{n}_i \cdot \mathbf{u}_0)/|\mathbf{u}_0|$ . Das von der Flächenladung erzeugte Feld wird mit  $\mathbf{g}_i$  bezeichnet. Das Gesamtfeld  $\mathbf{E}$  ergibt sich aus der Überlagerung der Teilfelder  $\mathbf{g}_i$ ,

$$\mathbf{E}(\mathbf{r}) = \sum_i \mathbf{g}_i(\mathbf{r}) \quad \text{mit} \quad \mathbf{g}_i(\mathbf{r}) = \frac{\rho_i}{4\pi} \int_{\mathcal{A}_i} \frac{\mathbf{r} - \mathbf{a}}{|\mathbf{r} - \mathbf{a}|^3} d^2a . \quad (62)$$

Das Integral läuft über alle Punkte  $\mathbf{a}$  auf der Teilfläche  $\mathcal{A}_i$ . Um zu gewährleisten, daß die Normalkomponente von  $\mathbf{E}$  am Erdboden verschwindet, umfaßt die Summe auch die Felder der am Erdboden gespiegelten Teilflächen  $\mathcal{A}'_i$ .

Das Feld  $\mathbf{E}$  hat folgende wünschenswerte Eigenschaften:

- Es ist rotationsfrei.
- Im Zentrum vor einer (isolierten) Wand steht es senkrecht auf der Wandfläche und sein Betrag nähert sich zur Wand hin dem Wert 1 an.
- Seine Ausdehnung skaliert mit der Gesamtgröße der Wandfläche.
- Es ist unabhängig davon, ob und auf welche Art die Wandfläche in mehrere Teilflächen unterteilt wird (Superpositionsprinzip).
- In einiger Entfernung von der Wand ist seine Form unabhängig davon, ob die Wandfläche exakt oder in aufgerasterter Form vorgegeben wird.

Zur Festlegung des Rezirkulationsfeldes  $\mathbf{R}$  wird das Feld  $\mathbf{E}$  zurechtgeschnitten:

Schritt 1: Herabsetzung der  $z$ -Komponente,<sup>52</sup>

$$\mathbf{E}_1 = (\mathbf{I} - a_5 \mathbf{z}\mathbf{z}) \cdot \mathbf{E} . \quad (63)$$

Schritt 2: Wichtung mit der Komponente in Richtung des ungestörten Windes,

$$\mathbf{E}_2 = \left( \frac{\mathbf{E}_1 \cdot \mathbf{u}_0}{|\mathbf{E}_1| |\mathbf{u}_0|} \right)^{\frac{a_2}{|\mathbf{E}_1|}} \mathbf{E}_1 . \quad (64)$$

Schritt 3: Beschränkung des Betrages,

$$\mathbf{E}_3 = \min(a_3, |\mathbf{E}_2|) \frac{\mathbf{E}_2}{|\mathbf{E}_2|} \text{ und } \mathbf{E}_3 = 0 \text{ für } \mathbf{E}_2 < a_4 . \quad (65)$$

Schritt 4: Skalierung mit der mittleren Anströmgeschwindigkeit,

$$\mathbf{R} = -a_1 \bar{u}_0 \mathbf{E}_3 . \quad (66)$$

Der Betrag der mittleren Anströmgeschwindigkeit,  $\bar{u}_0$ , im letzten Schritt ergibt sich aus der lokalen, vertikal über den Betrag des Feldes  $\mathbf{E}_3$  gemittelten Nullfeld-Geschwindigkeit.

Mit den ersten beiden Schritten wird eine Rotation in das Feld eingeführt, so daß sich im diagnostischen Feld ein Leewirbel ausbildet. Durch die Wichtung wird das Feld entlang der Anströmrichtung gestreckt. Die Herabsetzung der  $z$ -Komponente im ersten Schritt verhindert hierbei eine zu starke Unterdrückung des Feldes im Bereich der Gebäudeoberkante. Mit den Faktoren  $a_1$  und  $a_3$  in den letzten beiden Schritten wird die Ausdehnung und Stärke der Rezirkulation kontrolliert.

Um zu verhindern, daß in komplexen Bebauungssituationen Artefakte auftreten, gibt es folgende Sicherungen:

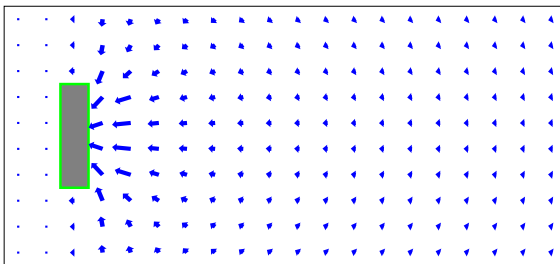
1. Zur Korrektur ungenauer Gebäudevorgaben (z.B. Überlappungen oder kleine Lücken) werden die Gebäude nur in auf dem Rechnernetz aufgerasterter Form berücksichtigt, die einzelnen Teilflächen  $\mathcal{A}_i$  haben also immer die Ausdehnung und Orientierung der Zellwände.

<sup>52</sup>Vektoren, die ohne Operatorsymbol nebeneinander stehen, bilden einen Tensor. Die Komponenten von  $\mathbf{ab}$  sind  $[\mathbf{ab}]_{ij} = a_i b_j$ , das Skalarprodukt ist  $[\mathbf{ab} \cdot \mathbf{cd}]_{ij} = \sum_k a_i b_k c_k d_j$  und das doppelte Skalarprodukt  $\mathbf{ab} \cdot \cdot \mathbf{cd} = \sum_{i,j} a_i b_j c_j d_i$ .  $\mathbf{I}$  ist der Einheitsensor, also  $I_{ij} = \delta_{ij}$ .

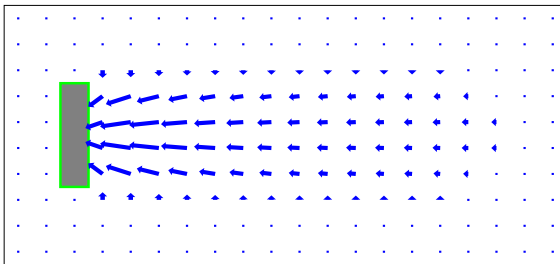


2. Zur Berücksichtigung der Gebäudeabschattung wirkt das Feld einer Teilfläche  $\mathcal{A}_i$  nur auf die Gittermaschen, die von der Teilfläche aus sichtbar sind.<sup>53</sup>
3. Das Feld  $\mathbf{R}$  wird auf die Raumbereiche beschränkt, die in dem durch das lokale Nullfeld gebildeten Windschatten liegen.

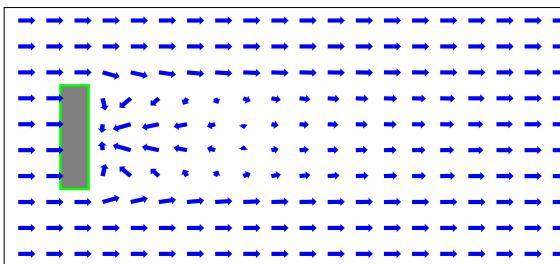
Die einzelnen Schritte der Bestimmung des diagnostischen Windfeldes  $\mathbf{v}$  sind in folgenden Bildern noch einmal schematisch dargestellt.



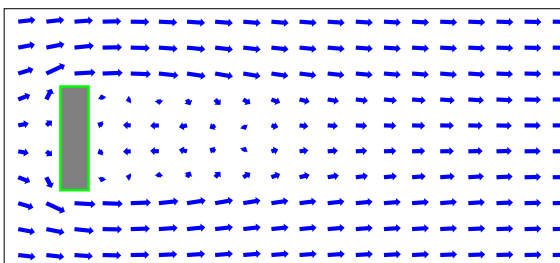
1. Bestimmung des Feldes  $\mathbf{E}$ .



2. Festlegung des Rezirkulationsfeldes  $\mathbf{R}$ .



3. Addition zum Nullfeld  $\mathbf{u}_0$ .



4. Berechnung des diagnostischen Windfeldes  $\mathbf{v}$ .

<sup>53</sup>Hierzu wird für jede Gitterzelle geprüft, ob die Verbindungslinie zwischen ihrem Mittelpunkt und dem Aufpunkt vor der Teilfläche irgendwo eine Gitterzelle schneidet, die einem Gebäude zugeordnet ist. Als Aufpunkt wird der um eine halbe Maschenweite windabwärts verschobene Mittelpunkt der Teilfläche gewählt.

## D.2.2 Prandtl-Schicht und Frontwirbel

Das vorgegebene Nullfeld enthält bereits die Prandtl-Schicht. Strömt ein solches Windfeld eine Gebäudewand an, bildet sich im Luv der Wand ein Frontwirbel aus. Ursache des Wirbels ist der vertikale Druckgradient, der von der vertikal inhomogenen Anströmung aufgebaut wird; eine homogene Anströmung erzeugt keinen Frontwirbel.<sup>54</sup> Unmittelbar an der Wand reicht der Frontwirbel bis zu einer Höhe von etwa 50% bis 60% der Wandhöhe, weiter davor hängt seine vertikale Ausdehnung von dem Profil des Nullfeldes ab. Die horizontale Ausdehnung des Frontwirbels wird von der Höhe der Wand und ihrer Ausdehnung quer zur Windrichtung bestimmt.

Ein vertikal inhomogenes Nullfeld ist nicht rotationsfrei, seine Rotation bleibt bei der Erzeugung des diagnostischen Windfeldes erhalten. Im nahen Nachlauf muß diese Anfangsrotation kompensiert werden, da sich sonst ein Fluß in Windrichtung unmittelbar oberhalb der Erdoberfläche bildet. Im Luv der Gebäudewand erzeugt diese Anfangsrotation dagegen im diagnostischen Windfeld – ähnlich zur Natur – einen Frontwirbel, dessen Ausdehnung und Stärke näherungsweise mit den Beobachtungen übereinstimmen.

Daher wird bei der Addition des Rezirkulationsfeldes überall dort, wo das Rezirkulationsfeld einen Wert ungleich null hat (also im Lee der Gebäude), das Nullfeld durch das vertikal über das Rezirkulationsfeld gemittelte Nullfeld  $\bar{u}_0$  ersetzt.

## D.2.3 Gebäudeinduzierte Zusatz turbulence

Die Überströmung eines Gebäudes führt zu einer erhöhten Turbulenz und Diffusion im Lee, die in der Ausbreitungsrechnung durch Zusatzfelder für Windfluktuationen und Diffusionskoeffizienten berücksichtigt werden. Die Zusatzfelder werden anhand des zuvor berechneten Rezirkulationsfeldes parametrisiert. Für die Windfluktuationen wird der Ansatz

$$\hat{\sigma}_{u,v,w}(\mathbf{r}) = \sqrt{|\mathbf{E}_2(\mathbf{r})|} f_s \bar{u}_0(\mathbf{r}), \quad (67)$$

für die Diffusionskoeffizienten der Ansatz

$$\hat{K}_{h,v}(\mathbf{r}) = f_k 2\bar{z} \hat{\sigma}_u(\mathbf{r}) \quad (68)$$

gemacht; hierbei ist  $\bar{u}_0$  die vertikal über den Betrag des Rezirkulationsfeldes gemittelte Nullfeld-Geschwindigkeit,  $f_s$  und  $f_k$  Koeffizienten von der Größenordnung 1 und  $\bar{z}$  die ebenfalls vertikal gemittelte Höhe über Grund bzw. Bebauung.<sup>55</sup>

Analog zur Bestimmung des Rezirkulationsfeldes wird die Wurzel aus  $|\mathbf{E}_2|$  auf Werte kleiner  $a_3$  beschränkt und für Werte kleiner  $a_4$  auf null gesetzt. Der Maximalwert von  $\hat{\sigma}_{u,v,w}$  ist damit  $a_3 f_s \bar{u}_0$ , der von  $\hat{K}_{h,v}$  ist  $a_3 f_s f_k 2\bar{z} \bar{u}_0$ .

<sup>54</sup>Siehe Hosker, R.P., *Flow and diffusion near obstacles*, in: Atmospheric Science and Power Production, SOE/TIC-27601, ISBN 0-87079-126-5, 1984.

<sup>55</sup>In Version 2.1 wurde statt  $2\bar{z}$  die mittlere Gebäudehöhe  $\bar{h}$  benutzt. Die Einführung der lokalen Größe  $\bar{z}$  erlaubt jetzt eine bessere Beschreibung der Verhältnisse für mehrere Gebäude mit stark unterschiedlichen Höhen.

Ebenso wie die Rezirkulationsfelder werden auch die Zusatzfelder auf den Windschatten im Nullfeld beschränkt. Für eine bessere Übereinstimmung mit Messungen werden sie jedoch ab der Gebäudeoberkante linear bis zum Wert null in der  $h_s$ -fachen Gebäudehöhe fortgesetzt und seitwärts wird der gültige Raumbereich auf einen Öffnungswinkel von  $a_s$  Grad erweitert.

#### D.2.4 Modellparameter

Die Modellparameter sind in *TALdia* entsprechend dem Abschlußbericht `taldmk.pdf` gesetzt:

Parameter	Wert
$a_1$	6,0
$a_2$	1,0
$a_3$	0,3
$a_4$	0,05
$a_5$	0,7
$a_s$	15
$f_k$	0,3
$f_s$	0,5
$h_s$	1,2

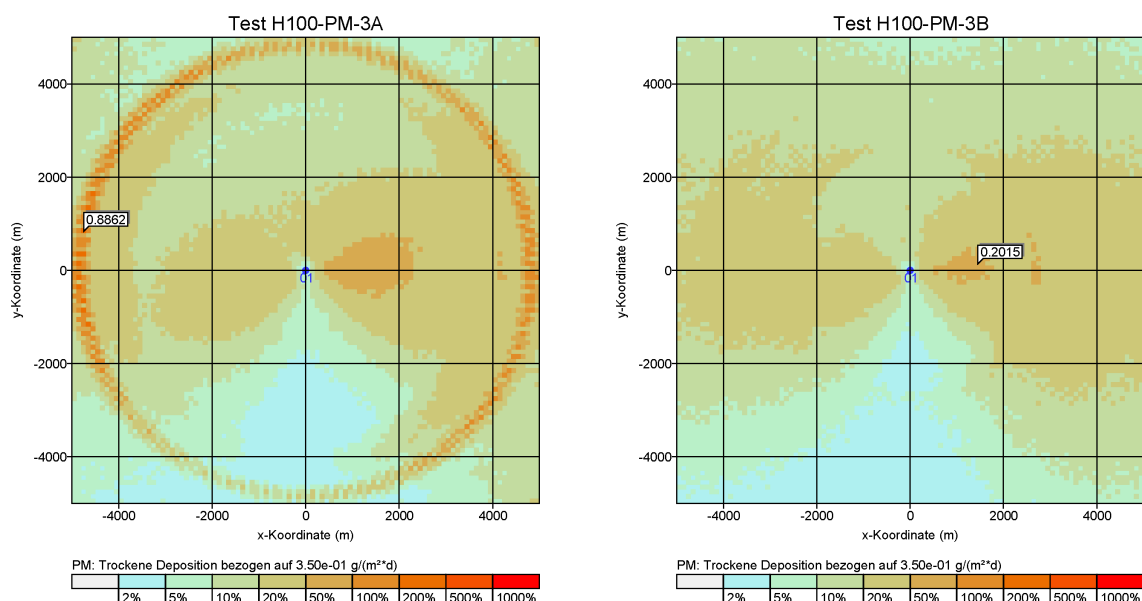
## E Sedimentierender Staub

Die TA Luft spezifiziert für sedimentierende Stäube (Korngrößenklassen 3, 4 und u) jeweils einen einzigen Wert der Sedimentationsgeschwindigkeit. Das bedeutet, daß bei gleicher Windgeschwindigkeit alle Trajektorien der Partikel einer Klasse denselben mittleren Neigungswinkel aufweisen, was zu einer ringförmige Struktur im Depositionsbild führen kann. Voraussetzung hierfür ist, daß nahezu alle der folgenden Umstände zusammentreffen:

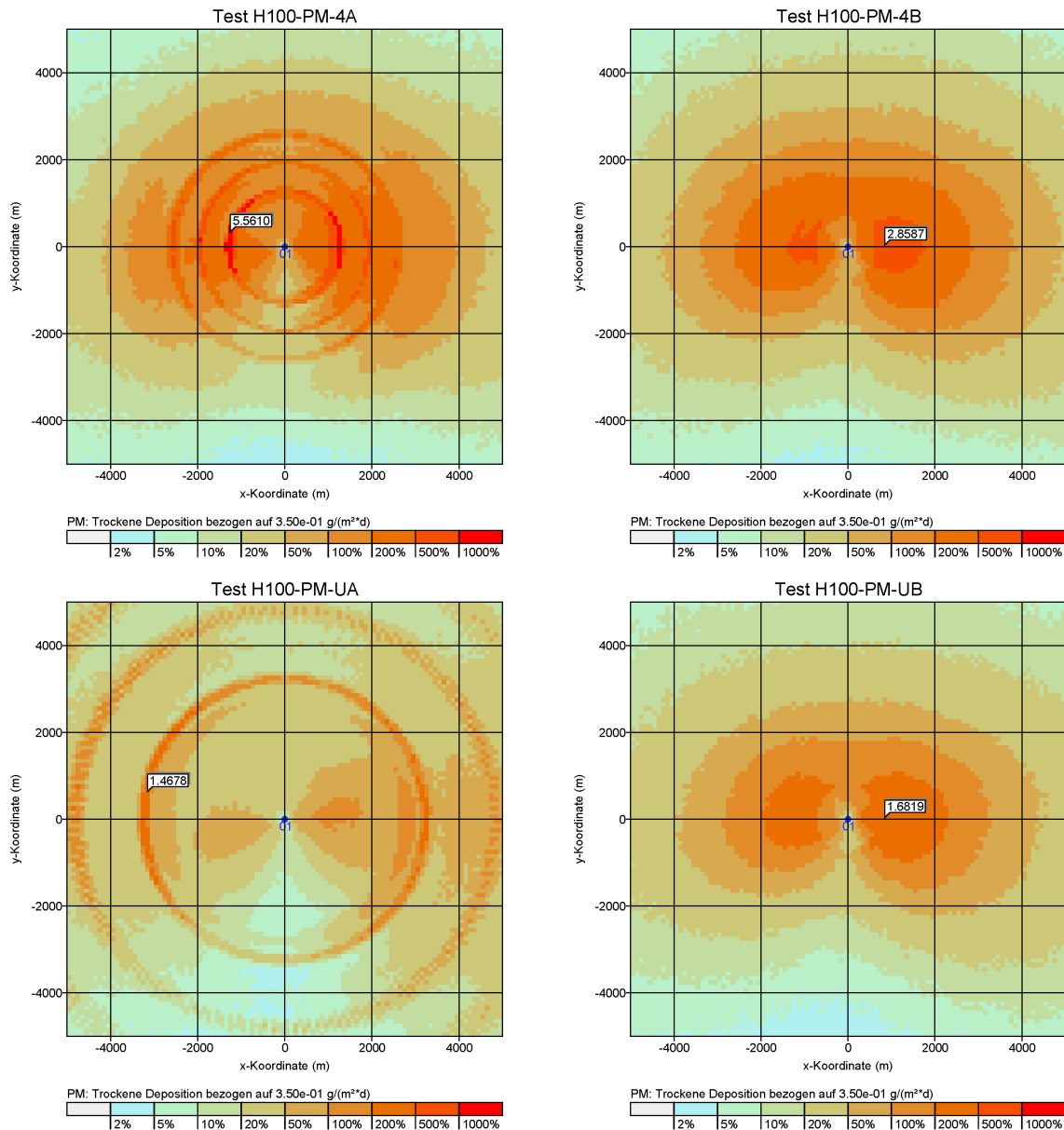
- Ausbreitungsrechnung mit einer AKS,
- häufiges Auftreten stabiler, windschwacher Wetterlagen,
- hohe Emissionsquelle ohne Abgasfahnenüberhöhung,
- niedrige Bodenrauigkeit,
- geringer Anteil von PM-10 im Gesamtstaub.

Andernfalls ist die Ringstruktur nicht sichtbar, nicht relevant für die Immissionsbeurteilung oder sie liegt außerhalb des Beurteilungsgebietes.

Die folgenden Bilder zeigen in den Testrechnungen<sup>56</sup> H100-PM-3A, H100-PM-4A und H100-PM-UA den Jahresmittelwert der Deposition für die drei Korngrößenklassen bei einer 100 m hohen Quelle ohne Abgasfahnenüberhöhung,  $z_0 = 0.1$  m und einer AKS aus dem süddeutschen Raum. Zusätzlich zur Ringstruktur ist oft auch, wie in H100-PM-3A, noch die Andeutung einer Sternstruktur zu erkennen, die daher rührt, daß bei sehr stabiler Schichtung die Fahnenbreite in dieser Entfernung geringer als 2 Grad ist, so daß sich die „Fußabdrücke“ der einzelnen Fahnen beim Durchlaufen der Windrose unterscheiden lassen.



<sup>56</sup>Die Eingabedaten stehen in den entsprechenden Unterverzeichnissen von test/dust/



In einem solchen Fall ist die Vereinfachung, eine Korngrößenklasse durch Partikel einer einzigen Größe zu repräsentieren, nicht angebracht und es ist besser, die Masse innerhalb einer Korngrößenklasse gleichmäßig über den gesamten Korngrößenbereich zu verteilen. Dabei wird hier für Klasse 4 und Klasse u(nbekannt) eine obere Grenze des aerodynamischen Durchmessers von  $100\ \mu\text{m}$  angesetzt. Die Sedimentationsgeschwindigkeit  $v_s$  wird für jedes Partikel entsprechend seinem aerodynamischen Durchmesser nach VDI 3782 Blatt 1 berechnet, seine Depositionsgeschwindigkeit  $v_d$  wird um  $0.01\ \text{m/s}$  höher als  $v_s$  angesetzt.

Diese Modellierungsart wird vom Programm gewählt, wenn im Parameter os die Optionen NOSTANDARD und SPECTRUM angegeben werden. Die Rechnungen H100-PM-3B, H100-PM-4B und H100-PM-UB zeigen, daß jetzt sowohl die Ringstruktur als auch die Ansätze einer Sternstruktur verschwinden.

## F Künstliche Sternstrukturen in der Immissionsverteilung

Die meteorologischen Grenzschichtprofile nach VDI 3783 Blatt 8 führen bei stabilen Schichtungen und Freisetzungen in größeren Höhen auf extrem schmale Konzentrationsfahnen. Die Fahnen können so schmal sein, daß bei AKS-Rechnungen in größerer Entfernung eine Sternstruktur in den bodennahen Immissionen sichtbar wird. Sie spiegelt die für die Windrichtung verwendeten 2-Grad-Sektoren wider und erschwert eine Immissionsbeurteilung in diesem Gebiet erheblich. Der Effekt tritt besonders bei AKS-Rechnungen mit sedimentierendem Staub, der in größerer Höhe freigesetzt wird, auf.

Um solche künstlichen, in der Regel nicht realistischen Sternstrukturen bei Anwendung der Grenzschichtprofile nach VDI 3783 Blatt 8 unterdrücken zu können, wurde die NOSTANDARD-Option SPREAD eingeführt, die den minimalen horizontalen Geschwindigkeitsfluktuationen  $\sigma_v$  und den minimalen horizontalen Diffusionskoeffizienten  $K_v$  nach folgenden Gesichtspunkten festlegt:

Die Konzentrationsfahne sollte eine Mindestaufweitung zeigen. Im quellnahen Bereich bedeutet dies, daß  $\sigma_v$  einen Mindestwert, der durch die Windgeschwindigkeit  $u$  bestimmt ist, nicht unterschreiten sollte:

$$\sigma_{v,\min} = f_{v,\min} u$$

Diese Aufweitung sollte eine Weile beibehalten werden, etwa bis in einer Quellentfernung  $x = F_{x,\min} z$ . Die Transportzeit bis in dieser Entfernung,  $x/u$ , ist dann die minimale Lagrange-Korrelationszeit,

$$T_{v,\min} = F_{x,\min} \frac{z}{u} .$$

Damit ergibt sich der Mindestwert des horizontalen Diffusionskoeffizienten  $K_v = T_v \sigma_v^2$  zu

$$K_{v,\min} = F_{x,\min} f_{v,\min}^2 z u .$$

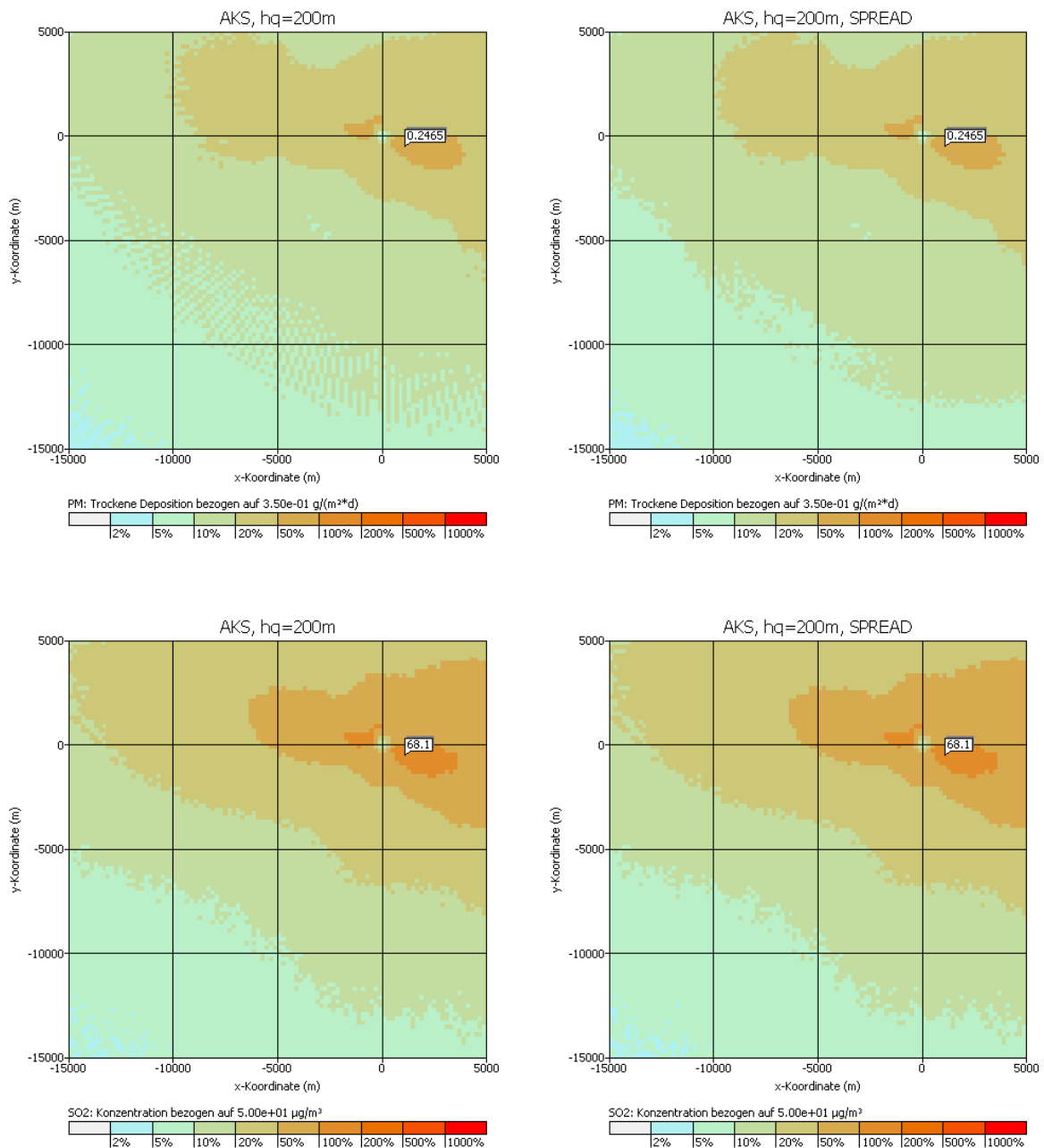
Dieser Wert wird nicht unterschritten, wenn die im Grenzschichtprofil bestimmte Lagrange-Korrelationszeit mindestens gleich

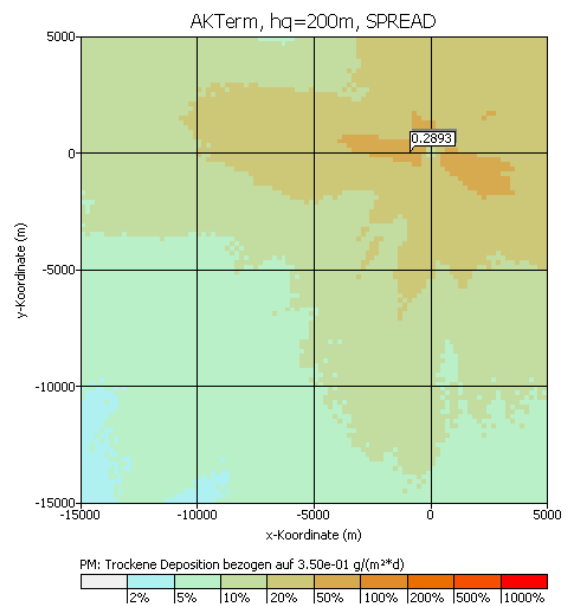
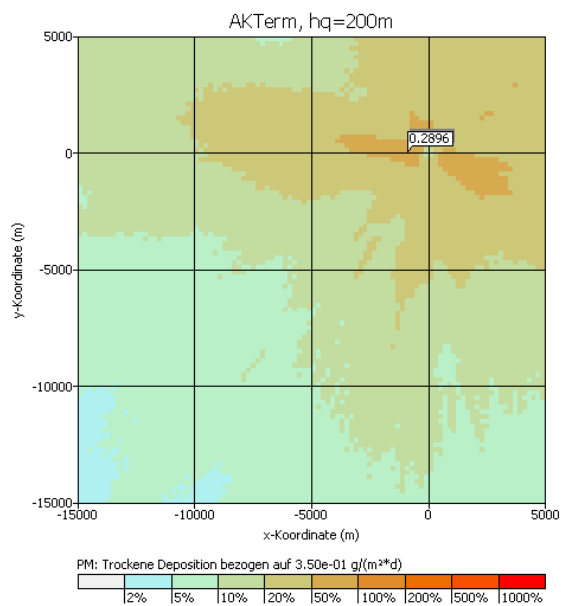
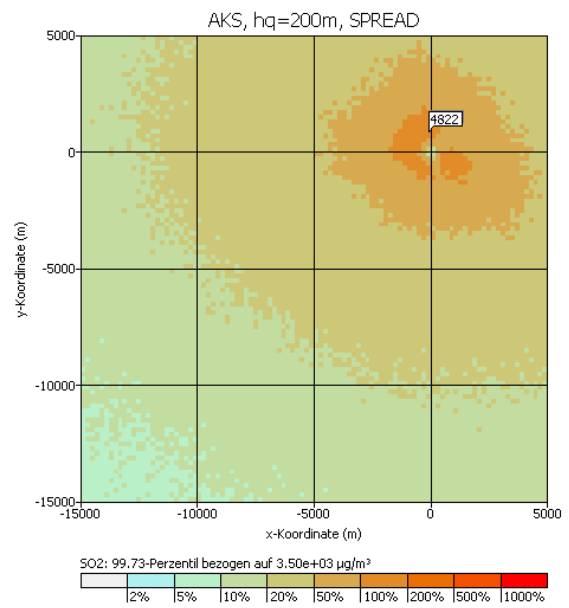
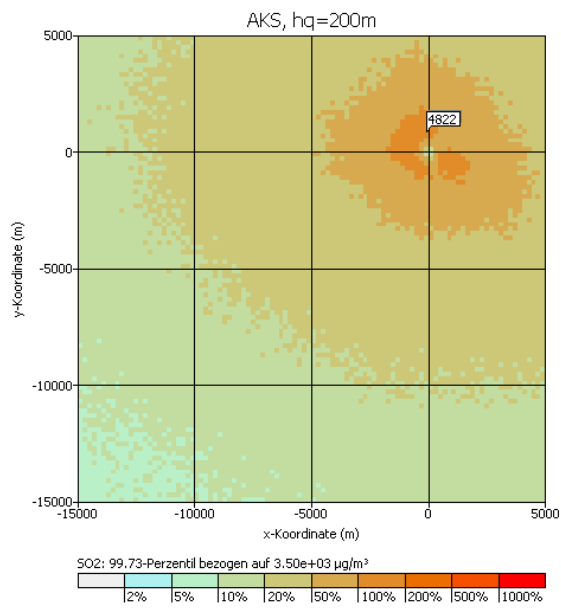
$$T_{v,\min} = \frac{F_{x,\min} f_{v,\min}^2 u z}{\sigma_v^2}$$

mit den aktuellen Geschwindigkeitsfluktuationen  $\sigma_v$  (größer gleich  $\sigma_{v,\min}$ ) gesetzt wird. Mit diesem Ansatz erreicht man, daß in Bodennähe keine großen Änderungen gemacht werden und sich die Korrektur vorwiegend in der Höhe abspielt.

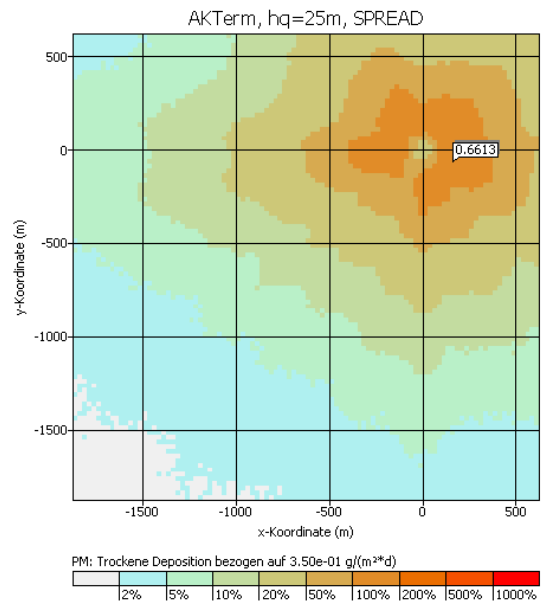
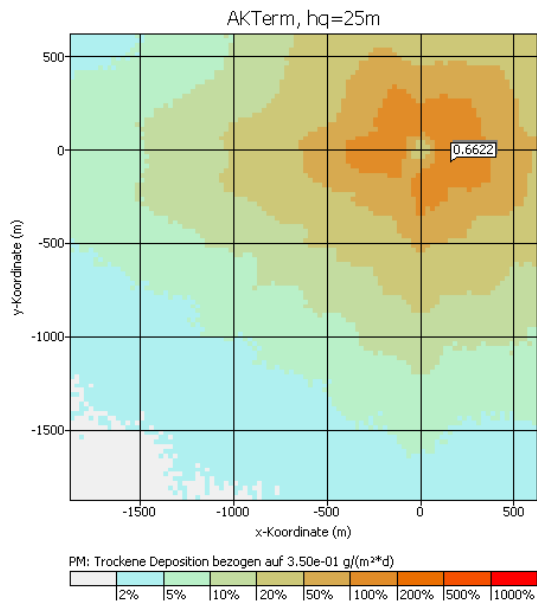
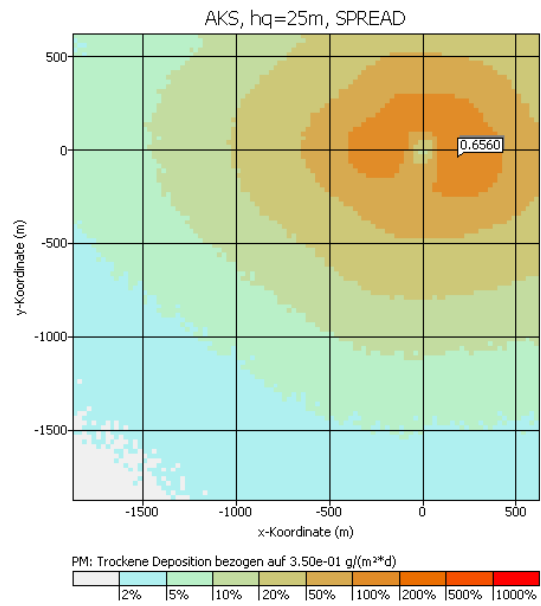
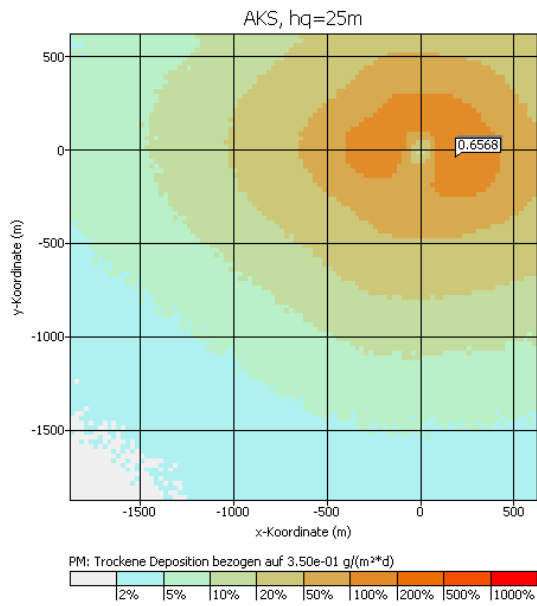
Um die Sternstrukturen in einer AKS-Rechnung zu vermeiden, sollte die Fahnenaufweitung (halbe Breite) mindestens 2 Grad betragen, so daß die Mitte der Flanke einer Fahne genau auf das Zentrum der Nachbarn fällt. Damit ist  $f_{v,\min} = 0.035$ . Für  $F_{x,\min}$  hat sich in Testrechnungen ein Wert von 10 als ausreichend erwiesen.

Die folgenden Bilder zeigen einige Ergebnisse von Testrechnungen mit AUSTAL2000 für ein passives Gas (so2) und sedimentierenden Staub (pm-3), eine passive Quelle in 25 m (Quellstärke 27.8 g/s) und eine in 200 m Höhe (Quellstärke 2777.8 g/s), eine AKS-Rechnung (anonym.aks) und eine AKTerm-Rechnung (anno95.akterm), jeweils einmal ohne und einmal mit der NOSTANDARD-Option SPREAD. Die Ergebnisse zeigen, daß das hier gewählte Verfahren die künstlichen Sternstrukturen dort wo nötig beseitigt, sonst aber praktisch keine Auswirkung auf die berechneten bodennahen Konzentrationen bzw. Bodeneinträge hat.









## G Genauigkeit der Geruchsstundenbestimmung

Berechnet man die Geruchsstundenhäufigkeit mit relativ niedriger Qualitätsstufe (geringe Anzahl von Simulationspartikeln), dann kann man beobachten, daß neben dem Stichprobenfehler auch ein systematischer Fehler auftritt: Die ausgewiesenen Geruchsstundenhäufigkeiten sind zu gering, wobei die Abweichung deutlich größer ist als der ausgewiesene Stichprobenfehler.

Dies kann an folgendem einfachen Beispiel einer Punktquelle mit Überhöhung demonstriert werden:

```
az ". ./anno95.akterm"
z0 0.2
hq 15
vq 10
dq 1
odor 28000
```

Das Programm (Version 2.1) legt folgendes Rechengitter fest:

```
dd 16
x0 -1008
nx 126
y0 -1008
ny 126
nz 19
```

Variiert man die Qualitätsstufe  $qs$  zwischen -4 und +2, dann erhält man folgende Werte für die maximale Geruchsstundenhäufigkeit  $h_{GS,max}$ , ihre (absolute) Streuung  $s_{GS,max}$  und die entsprechenden Werte am Punkt P = (-500, 500) (Indexwerte  $i=32, j=95$ ):

Stufe $qs$	Version 2.1				Version 2.2			
	Maximalwert		Punkt P		Maximalwert		Punkt P	
	$h_{GS,max}$	$s_{GS,max}$	$h_{GS,P}$	$s_{GS,P}$	$h_{GS,max}$	$s_{GS,max}$	$h_{GS,P}$	$s_{GS,P}$
-4	7.1	0.13	1.3	0.059	8.2	0.13	1.6	0.059
-2	9.8	0.13	2.1	0.069	10.7	0.13	2.4	0.069
0	11.0	0.11	2.6	0.067	11.0	0.11	2.6	0.067
+1	11.3	0.09	2.6	0.063	11.4	0.09	2.7	0.063
+2	11.3	0.08	2.6	0.053	11.3	0.08	2.7	0.053

In der Version 2.1 wird das Auftreten einer Geruchsstunde als Wahrscheinlichkeit berechnet (siehe Projektbericht), in der Version 2.2 dagegen als einfache ja/nein-Entscheidung, in der nur festgestellt wird, ob der Stundenmittelwert der Geruchsstoffkonzentration die Beurteilungsschwelle  $c_{BS}$  ( $0.25 \text{ GE/m}^3$ ) überschreitet oder nicht. Das primitivere Verfahren zeigt in der Praxis eine etwas geringere Unterschätzung und wurde daher in Version 2.2 zum Stan-

dard gemacht.<sup>57</sup>

Um dieses Phänomen der systematischen Unterschätzung zu verstehen, muß man sich klar machen, wie in AUSTAL2000 das Stundenmittel der Konzentration und damit die Wahrscheinlichkeit für das Auftreten einer Geruchsstunde berechnet wird.

Das Rechengitter besteht aus Zellen, die als Zählvolumen verwendet werden. Jedesmal, wenn die Trajektorie eines Partikels, das die Menge  $m$  eines Stoffes repräsentiert, durch eine Zelle (Breite  $b$ , Dicke  $d$ ) verläuft, liefert dieses Partikel einen Beitrag zur Konzentration. Diese Beiträge werden in Form der Dosis  $D$  aufaddiert. Der Beitrag des  $i$ -ten Partikels zur Dosis ist die Menge  $m_i$  multipliziert mit der Zeit  $t_i$ , die das Partikel in der Zelle verbringt,

$$D_i = m_i t_i \quad (69)$$

Ist die (horizontale) Windgeschwindigkeit  $u$ , dann ist  $t_i \approx b/u$ . Die von einem Partikel transportierte Stoffmenge  $m_i$  ist die Gesamtemission  $q$  dividiert durch die Freisetzungsrate  $r$ ,

$$D_i = \frac{qb}{ru} \quad (70)$$

Um aus der Gesamtdosis  $D$  die mittlere Konzentration  $C$  für diese Zelle zu erhalten, wird durch das Zellvolumen  $V = b^2 d$  und die Mittelungszeit  $t_H$  (3600 Sekunden) dividiert. Der Beitrag des  $i$ -ten Partikels zur Konzentration ist also

$$C_i = \frac{q}{rubdt_H} \quad (71)$$

Damit eine Konzentration erreicht wird, die gleich der Beurteilungsschwelle  $c_{BS}$  für eine Geruchsstunde ist, müssen  $n = c_{BS}/C_i$  Trajektorien die Zelle durchlaufen,

$$n = c_{BS} rubdt_H / q \quad (72)$$

In diese Abschätzung werden jetzt die Zahlenwerte aus dem Beispiel eingesetzt:

$c_{BS}$	0.25	GE/m <sup>3</sup>
$r$	0.125	s <sup>-1</sup>
$u$	0.2	m/s
$b$	16	m
$d$	3	m
$t_H$	3 600	s
$q$	28 000	GE/s

Für  $u$  wurde ein geschätzter Wert in Bodennähe eingesetzt für den Fall, daß in 10 m Höhe ein Schwachwind von 0.7 m/s weht. Die Freisetzungsrate entspricht der Qualitätsstufe -4. Man erhält

$$n \approx 0.04 \quad (73)$$

<sup>57</sup>Das alte Verhalten kann über die NOSTANDARD-Option ODMOD erreicht werden.

Dies bedeutet, daß eine Zelle, in der man eine Konzentration gleich der Beurteilungsschwelle erwartet, nur mit einer Wahrscheinlichkeit von 4 % von auch nur einer einzigen Trajektorie getroffen wird. Die vom Programm berechnete Geruchsstundenhäufigkeit liegt also unter 4 %, während es eigentlich 50 % sein müßten.

Wenn die Zelle von einer Trajektorie getroffen wird, dann liefert das Partikel gleich einen Beitrag zu einem Konzentrationswert, der dem 25-fachen der Beurteilungsschwelle entspricht. Trotzdem wertet das Programm in Version 2.1 dies nicht als volle Geruchsstunde, denn es merkt, daß der Wert nur von einem einzigen Ereignis herrührt und ordnet ihm eine Unsicherheit von 100 % zu. Daher wird für das Auftreten einer Geruchsstunde eine Wahrscheinlichkeit von weniger als 1 angesetzt. Dies passiert bei einer einfachen ja/nein-Entscheidung nicht, so daß Version 2.2 weniger zu einer Unterschätzung tendiert.

In den Fällen, in denen die Zelle nicht von einer Trajektorie getroffen wird (24 von 25 Fällen in diesem Beispiel), wird in beiden Versionen der Konzentrationswert 0 registriert. Das Programm ist sich sicher, daß keine Geruchsstunde vorliegt, und hat keinen Anlaß zum Zweifel. Daher werden diese Nullwerte, die eigentlich zufällig sind, mit hoher Genauigkeit bewertet, was insgesamt zu einem zu geringen Schätzwert für die statistische Unsicherheit führt.

Bei einer Rechnung für eine ganze AKTerm fällt das Ergebnis nicht ganz so dramatisch aus, weil ja in den meisten Situationen eine deutlich höhere Windgeschwindigkeit herrscht. Gleichung (72) zeigt ferner, daß eine größere Maschenweite  $b$  und eine höhere Freisetzungsrate  $r$  das Problem entschärfen. Man sollte also möglichst mit geschachtelten Netzen, größtmöglicher (aber noch zulässiger) Maschenweite und hoher Qualitätsstufe arbeiten. Dabei sollte man bei Rechnungen mit vielen Quellen besonders aufmerksam sein, da die Partikel auf die Quellen entsprechend der Emissionsstärken verteilt werden.

Als Faustformel kann man verwenden, daß der nach Gleichung (72) berechnete Wert von  $n$  nicht kleiner als 1 werden soll. In diesem Beispiel müßte man daher die Freisetzungsrate um mindestens den Faktor 25 erhöhen, also auf die Qualitätsstufe +1 übergehen. Dies deckt sich mit dem empirischen Befund bei der anfangs vorgestellten AKTerm-Rechnung.

Es sind allerdings Situationen denkbar (bestimmte Kombinationen von niedrigen und hohen Quellen), bei denen all dies nicht ausreichend ist. Als letzter Ausweg bleibt dann noch, verschiedene Quellgruppen separat unter jeweils optimalen Bedingungen zu rechnen und die für verschiedene Monitorpunkte berechneten Zeitreihen zu addieren und dann auszuwerten. Auf diese Weise erhält man zwar nicht flächendeckend, aber immerhin für die Monitorpunkte zuverlässige Ergebnisse.

## H Änderungen in früheren Versionen

### H.1 Änderungen in Version 2.3

**2.3.6:** Probleme 2007-02-03 (work im Projekt-Pfad) und 2007-03-07 (Berechnung der mittleren Windgeschwindigkeit bei Meßlücken) behoben.

**2.3.4/5:** Interne Anpassungen.

**2.3.3:** Bei GK-Meridianumrechnung Ausgabe der umgerechneten Quellkoordinaten in die Protokolldatei.

**2.3.2:** First Release.

Änderungen im Vergleich zu Version 2.2, die einen Einfluß auf das Ergebnis haben können:

1. Das Rauigkeitskataster wurde auf Basis von CORINE 2000 neu erstellt (Gauß-Krüger-System, 3. Streifen, Datei `z0-gk.dmna` mit komprimiertem Datenteil in Datei `z0-gk.dmnt.gz`).
2. Bei der Berechnung der Windfelder für ein Geländeprofil beträgt die Anzahl der Iterationen zur Beseitigung der Restdivergenz maximal 200 anstatt bisher 100. Hierdurch wird die Restdivergenz vor allem bei kritischen Situationen (stabile Schichtungen und große Geländesteigungen) deutlich verkleinert.
3. Bei der Berechnung der Windfelder für Gebäudeumströmung wurde das Verfahren zur Beseitigung der Restdivergenz verbessert (solidere Bestimmung des optimalen Jacobi-Radius). Hiermit sollten die in der Praxis, insbesondere bei Verwendung einer großen Anzahl von Gittermaschen, häufiger beobachteten Divergenzprobleme (relative Restdivergenzen größer als 0.05) entschärft werden.
4. Der Wärmestrom in MW (Parameter `qq`) wird intern mit drei anstatt bisher mit einer Nachkommastelle ausgewertet (Problem 2006-10-26 behoben).
5. Bei Rechnungen in ebenem Gelände, ohne Gebäude und ohne Netzsachtelung werden die Partikel nicht gleich nach dem Verlassen des Rechengebietes aussortiert, sondern über einen Randstreifen von 20 m weiterverfolgt, so daß sie in diesem Bereich auch wieder in das eigentliche Rechengebiet eintreten können. Hierdurch wird ein verfahrensbedingter Abfall der Konzentration am Rand des Rechengebietes (Verhinderung einer Rückdiffusion) vermieden, der sich sonst bei Maschenweiten kleiner als etwa 8 m bemerkbar macht.
6. Die Programme wurden mit aktuellen Compiler-Versionen (GNU und Intel) übersetzt. Die GNU-Versionen wurden ohne Optimierung übersetzt und sind daher deutlich langsamer, aber auch weniger anfällig für Compiler-Fehler. Sie wurden beim Austesten der Programme als Referenz benutzt.

Weitere Änderungen und Erweiterungen:

7. Das Rauigkeitskataster hat ein neues Dateiformat (Datei `z0-gk.dmna` mit komprimiertem Datenteil in Datei `z0-gk.dmnt.gz`), siehe Abschnitt B.3. Das alte Format (Datei `r1.dat`) wird nicht mehr unterstützt.
8. Alternativ zu Gauß-Krüger-Koordinaten kann mit UTM-Koordinaten gerechnet werden. Dazu muß der Referenzpunkt über die Parameter `ux` und `uy` anstelle von `gx` und `gy` vorgegeben werden. Das Rauigkeitskataster wird ebenfalls in UTM-Koordinaten (Zone 32) bereitgestellt (Dateien `z0-utm.dmna` und `z0-utm.dmnt.gz`), siehe Abschnitt B.3.

Die Berechnung der mittleren Rauigkeitslänge kann je nach verwendetem Koordinatensystem (Gauß-Krüger oder UTM) aufgrund des Gitterversatzes zwischen den beiden Katastern auf unterschiedliche Werte führen. Die Abweichungen sind in der Regel klein, können aber im Grenzbereich zwischen zwei Rauigkeitsklassen auf eine andere Klassenzuordnung und damit auf ein anderes Ergebnis der Ausbreitungsrechnung führen.

9. Die Maximalzahl der Monitorpunkte wurde von 10 auf 20 erhöht.
10. Beim Aufruf von AUSTAL2000 mit dem Argument `-h` bzw. `-help` wird ein Hilfetext auf den Bildschirm ausgegeben.
11. Das Problem 2006-08-22 (zu langer Titel) wurde behoben.
12. In den Quelltexten wurden zur einfacheren Wartung und Erweiterung alle Ausgabeteile in externe Dateien ausgelagert.

## H.2 Änderungen in Version 2.2

**2.2.11 (2006-03-24):** Das Programm prüft, ob sich in dem angegebenen Arbeitsverzeichnis eine gültige Eingabedatei `austal2000.txt` befindet und löscht in diesem Fall, falls vorhanden, den Inhalt des temporären Unterordners `work` vor der Ausbreitungsrechnung und den gesamten Unterordner `work` nach der Ausbreitungsrechnung (Problem 2006-03-23 behoben).

Die maximal erlaubte Windgeschwindigkeit in Quellhöhe für die Berechnung der Überhöhung mit VDISP wurde aufgrund von Anwendungsfällen in der Praxis von 50 m/s auf 100 m/s erhöht.

**2.2.10 (2006-03-13):** Dynamische Verwaltung interner Speichertabellen.

**2.2.9 (2006-02-25):** Verbesserte Speicherprüfung. GNU-Compiler 3.4.2 für Windows (bisher 3.2.3) und 3.3.5 für Linux (bisher 3.3.3). Titel (`idnt`) in Anführungszeichen auch in DMNA-Dateien mit Perzentilen. Abbruch bei zu kleinen Überlagerungsfaktoren der Wind-Basisfelder.

- 2.2.8 (2006-02-13):** NOSTANDARD-Option SPREAD, die den minimalen horizontalen Diffusionskoeffizienten und damit die minimalen Fahnenbreiten hochsetzt, um künstliche Sternstrukturen in der Immissionsverteilung zu vermeiden.
- 2.2.7 (2006-02-06):** NOSTANDARD-Option SORRELAX, mit der ein Abbruch der Berechnung von Gebäudeumströmungen unter Umständen vermieden werden kann.
- 2.2.6 (2006-01-23):** Bibliotheksfelder werden nach Möglichkeit interpoliert.
- 2.2.5 (2005-07-07):** Toleranz beim Vergleich der Höhenwerte in externen Windfeldern mit den vom Programm bestimmten von 0.1 m auf 0.2 m erhöht.
- 2.2.4 (2005-08-17):** Rundungsprobleme bei nichtganzzahligen Gitterwerten behoben. Aufrufoption -oGRIDONLY für *TALdia*.
- 2.2.3 (2005-08-08):** Kleine interne Anpassungen.
- 2.2.2 (2005-05-12):** Prüfung von geschachtelten Netzen korrigiert.
- 2.2.1 (2005-04-13):** Option -z für flaches Gelände korrigiert.
- 2.2.0 (2005-03-17):** Release Candidate.

Die Änderungen von Version 2.1 auf Version 2.2.0 betreffen vorwiegend die Berechnung der Geruchsausbreitung und der Gebäudeumströmung. Damit sind die meisten Punkte abgearbeitet, die auf der Internet-Seite als offene Probleme dokumentiert sind.

1. Bei dem Versuch, schweren Staub, der von oben aufgrund von Sedimentation in ein Gebäude eindringt, aus dem Gebäude wieder herauszudrängen, wird die Sedimentation zur Not kurzzeitig abgeschaltet (Problem 2005-02-24 behoben).
2. In *TALdia* wird zur Parametrisierung der Zusatzdiffusion bei Gebäudeumströmung anstelle der mittleren Höhe der Gebäude die lokale Vertikalausdehnung des Rezirkulationsfeldes verwendet, siehe Abschnitt D.2.3 (Problem 2005-02-15 behoben). Mit der NOSTANDARD-Option DMKHM kann das alte Verfahren der Version 2.1 reaktiviert werden.
3. Die Positionsprüfung von Monitorpunkten bei geschachtelten Netzen wurde korrigiert (Problem 2005-02-14 behoben).
4. Bei der Option -z zur Generierung der Datei *zeitreihe.dmna* wird die Erzeugung einer Windfeldbibliothek unterdrückt (Problem 2003-07-15 behoben).
5. Bei der Berechnung des Windfeldes für Gebäudeumströmung wurde eine zusätzliche Aktivitätsanzeige auf dem Bildschirm (bei der Berechnung des optimalen Jakobi-Radius) eingeführt.
6. In der Protokolldatei *taldia.log* wird wie in *austal2000.log* das Erstellungsdatum des Programms und der Name des Rechners, auf dem es läuft, aufgeführt.

7. Die Anzahl der Histogrammintervalle für die Speicherung der Konzentrationsverteilungen einer Zelle in AKS-Rechnungen wurde von 30 (3 Dekaden) auf 40 (4 Dekaden) erhöht, um eine ausreichend gute Erfassung der Werte auch bei stark variablen Verteilungen zu gewährleisten.
8. Bei der Ausgabe von Kurzzeitwerten in AKS-Rechnungen wird als Datentyp (Parameter artp) im Dateikopf Q (für Quantile) anstelle von M verwendet.
9. Bei der Berechnung von Windfeldern für Gebäudeumströmung werden die verwendeten Parameter des DMK-Modells mit in den Dateikopf der Bibliotheksdateien ausgegeben (Parameter dmkp).
10. Bei der Geruchsausbreitung wird das Vorliegen einer Geruchsstunde nicht als Wahrscheinlichkeit mit einem Wert zwischen 0 % und 100 % berechnet, sondern als ja/nein-Entscheidung (Wert 0 % oder 100 %). Dies entschärft etwas das Problem, daß bei zu kleiner Qualitätsstufe die Geruchsstundenhäufigkeit systematisch unterschätzt wird (Problem 2004-10-04, siehe Anhang G). Mit der NOSTANDARD-Option ODMOD kann auf das Verfahren der Version 2.1 umgeschaltet werden.

### H.3 Änderungen in Version 2.1

1. Bei geschachtelten Netzen und kleinen Maschenweiten (typischerweise unter 20 m), wie sie ab Version 2.1 für die Berücksichtigung von Gebäuden erforderlich sein können, kann es vorkommen, daß in den Konzentrationswerten für die beiden äußersten und zweitäußersten Randspalten bzw. Randzeilen eines inneren Netzes Artefakte aufgrund der Abbildung der Werte aus dem nächst größeren Netzes auftreten; die vorletzte Zelle erhält dann jeweils eine etwas zu hohe, die letzte Zelle eine etwas zu niedrige Konzentration. Zur Sicherheit werden daher bei geschachtelten Netzen diese Zellen eines inneren Netzes nicht bei der automatischen Bestimmung der Immissionsmaxima berücksichtigt; zur Kompensation werden die inneren Netze in jeder Richtung um 2 Zellen größer gewählt.
2. Ein aus dem CORINE-Kataster bestimmter Wert der Rauigkeitslänge  $z_0$  wird auch bei Verwendung der Option NOSTANDARD auf einen der in der TA Luft vorgegebenen Werte gerundet. Dies gilt nicht für einen vom Anwender explizit vorgegebenen Wert.
3. Die kleinste Maschenweite, die vom Programm bei der automatischen Netzgenerierung eingesetzt wird, beträgt ohne Vorgabe von Gebäuden 16 m statt bisher 15 m. Dies hat den Vorteil, daß bei niedrigen Quellen die Netze besser mit denen übereinstimmen, die bei Vorgabe von Gebäuden generiert werden (hier werden vom Programm die Maschenweiten 4 m, 8 m, 16 m, usw. benutzt). Durch explizite Vorgabe des Rechenetzes bzw. der Rechenetze können aber auch die bisherigen Netzfestlegungen weiterverwendet werden.
4. Bei geschachtelten Netzen wird der Berechnung der Windfelder für komplexes Gelände die charakteristische Länge und Höhe der Geländeunebenheiten nicht mehr für



jedes Netz getrennt, sondern nur aus den Höhendaten des größten Netzes bestimmt. Hierdurch wird eine bessere Übereinstimmung der Windfelder in den Bereichen erzielt, die von mehreren Netzen abgedeckt werden.

5. Ein Fehler in der Bestimmung der effektiven Höhe zur Festlegung der Windrichtungsdrehung in komplexem Gelände wurde korrigiert. Die Änderung macht sich in erster Linie bei Betrachtung von Einzelsituationen in Kombination mit hohen Quellen, großen Geländehöhen und positiven Monin-Obukhov-Längen bemerkbar.

Gegenüber Version 2.0 ist die Möglichkeit hinzugekommen, Gebäudeumströmung zu berücksichtigen. In diesem Zusammenhang wurden folgende Erweiterungen vorgenommen:

6. In der Eingabedatei können quaderförmige Gebäude analog zur Festlegung der Quellumrisse über die Parameter  $x_b$ ,  $y_b$ ,  $a_b$ ,  $b_b$ ,  $c_b$  und  $w_b$  vorgegeben werden. Zylinderförmige Gebäude werden über einen negativen Wert von  $b_b$  definiert, dessen Betrag dem Durchmesser des Zylinders entspricht. Alternativ kann über den Parameter  $r_f$  eine Rasterdatei (DMNA-Format) mit aufgerasterten Gebäudeumrissen vorgegeben werden.
7. Sind Gebäude definiert und die Rechennetze nicht explizit vorgegeben, wird standardmäßig immer mit geschachtelten Netzen gerechnet. Die Anzahl, Lage und Ausdehnung der Netze richtet sich nach der Gebäude- und Quellkonfiguration. Die Vertikalintervalle richten sich nach der maximalen Gebäudehöhe. Die Verwendung geschachtelter Netze kann mit dem Eintrag `-NESTING` im Parameter `os` unterdrückt werden.
8. Bei Gebäuden beträgt die horizontale Maschenweite des feinsten, automatisch generierten Rechennetzes standardmäßig 4 m und die vertikale Maschenweite bis zur doppelten Höhe des höchsten Gebäudes 3 m. Mit der Qualitätsstufe  $q_b$  (Standardwert 0) können diese Werte verkleinert (Wert 1) oder vergrößert werden (Werte -1, -2, -3).
9. Das diagnostische Windfeldmodell *Tal diam es* wurde um Gebäudeumströmung erweitert und in *TAL dia* umbenannt. Es erzeugt bei Anwesenheit von Gebäuden eine Windfeldbibliothek, in der für jede Stabilitätsklasse Windfelder und Zusatzturbulenzfelder für eine komplette Windrose in 10-Grad-Schritten stehen (bei 6 Stabilitätsklassen also 216 Windfelder pro Rechennetz zuzüglich der Zusatzturbulenzfelder). Zur Reduzierung des Speicherbedarfs werden in dieser Bibliothek alle Felder im Binärformat ausgeschrieben (Dateikopf in die Textdatei mit Endung `dmna`, Datenteil in die Binärdatei mit Endung `dmnb`). Mit der Aufrufoption `-t` gibt *TAL dia* die Felder im üblichen Textformat aus.
10. Die Gebäudeumrisse werden aufgerastert auf dem feinsten Netz berücksichtigt. Die Zusatzturbulenz wird je nach Ausdehnung der Netze auch noch auf dem zweitfeinsten Netz berücksichtigt. Die horizontale und vertikale Aufrasterung der Gebäude wird zur Kontrolle in die Dateien `volout0i.dmna` im Projektordner ausgeschrieben.
11. Liegt beim Aufruf von *TAL dia* im Unterordner `lib` des Projektordners bereits eine Windfeldbibliothek vor, wird gefragt, ob diese gelöscht werden darf. Wenn nicht, bricht das Programm ab.

12. Im Ordner `valid/body` sind verschiedene Tests zur Validierung des Windfeldmodells für Gebäudeumströmung aufgeführt. Sie können nachgerechnet und mit den mitgelieferten Hilfsprogrammen ausgewertet werden.
13. Der Ordner `test/body` enthält drei Beispielrechnungen zur Gebäudeumströmung.

## H.4 Änderungen in Version 2.0

Gegenüber Version 1.1 ist die Möglichkeit hinzugekommen, für einen Geruchsstoff die Geruchsstundenhäufigkeit zu bestimmen. Die Maßeinheit ist *Prozent der Gesamtstundenzahl*. In der Ausbreitungsrechnung wird der Geruchsstoff als inertes Gas behandelt. Folgende Erweiterungen gibt es:

1. In der Eingabedatei können zusätzlich Emissionen für den Stoff `odor` angegeben werden, wobei als Einheit `GE/s` zu wählen ist.
2. In der Protokolldatei wird zusätzlich die Geruchsstundenhäufigkeit in Prozent der Gesamtstundenzahl angegeben. Die statistische Unsicherheit wird – anders als bei den Konzentrationswerten – als Absolutwert angegeben, und zwar ebenfalls in Prozent der Gesamtstundenzahl.
3. In den Dateien `odor-j00x.dma` werden Geruchsstundenhäufigkeit und der geschätzte Stichprobenfehler abgespeichert.
4. In der Datei `odor-zbpz.dma` wird die Zeitreihe des Auftretens von Geruchsstunden an den Beurteilungspunkten abgespeichert. Angegeben ist die Wahrscheinlichkeit (in Prozent) für das Vorliegen einer Geruchsstunde zu der betreffenden Stunde. Die Wahrscheinlichkeit wird aus dem berechneten Konzentrationswert und seiner statistischen Unsicherheit bestimmt.
5. In der Verifikation 01 wird die Berechnung der Geruchsstundenhäufigkeit geprüft.

Die Ausbreitungsrechnung für den Stoff `odor` kann zusammen mit der Ausbreitungsrechnung für andere Stoffe durchgeführt werden.

---