# Análise e Estudo da Estrutura Vertical da Atmosfera Verificação Hidrostática

por V. M. Chiole Tavares e Maria Fernanda da Cruz

Lisboa

## Considerações teóricas sobre a estática da atmosfera

A atmosfera é um sistema termodinâmico trivariante.

Como o seu movimento é predominantemente horizontal admite-se que há equilíbrio entre a força do gradiente de pressão e a força gravítica

$$-\frac{1}{\rho}\operatorname{grad} p=\operatorname{grad} (g\,z).$$

A variação espacial de g tem como consequência a não coincidência das superfícies equigeopotenciais e das superfícies de igual altitute geométrica. Isto significa que duas partículas materiais com a mesma altitude, não têm, em geral, o mesmo geopotencial — conceitos de altitude geodinâmica e de altitude geométrica. Por esta razão é preferível caracterizar um ponto não pelo valor da sua altitude geométrica, mas pelo valor da energia potencial específica.

Da equação expressa, a determinação do geopotencial  $\Phi = g z$  de uma dada superfície isobárica, depende, unicamente, do conhecimento da distribuição vertical dos parâmetros de estado caracterizantes do sistema.

Estes, expressos em valor numérico como dados observacionais, ligados a um ponto fixo do espaço ou medidos substancialmente no mesmo instante em pontos de coordenadas

desconhecidas, constituem uma série, de distribuição vertical, posto que as variações horizontais são desprezáveis.

A integração daquela equação impõe que o parâmetro  $\rho$  seja uma função unívoca e bem determinada de p. É de notar, no entanto, que a forma geral da função  $\rho$ 

$$\rho = \rho(p, T, T_d)$$

não é conhecida.

A fim de vencer esta dificuldade admitimos que o fluido atmosfera se comporta como um gás ideal sendo portanto a equação de CLAPEYRON

$$\rho = \frac{p}{R_n T_n}$$

a sua equação de estado.

Da conjugação da equação de estado com a equação tradutora do equilíbrio hidrostático resulta

$$d\Phi = -R_a T_v \frac{dp}{p} = -R_a T_v d(\log p).$$

Aplicando o teorema da média

$$\int_{D} \varphi \psi dD = \overline{\varphi} \int_{D} \psi dD.$$

Vem, para uma camada definida pelos niveis isobáricos  $p_i$  e  $p_j$ 

E)

ele

tí-

la le

.,

P

$$\Phi_{j} - \Phi_{i} = \int_{p_{i}}^{p_{i}} R_{a} T_{\bullet} d (\log p) =$$

$$= R_{a} T_{mv} \log \frac{p_{i}}{p_{j}}$$

equação que contém em si os geopotenciais relativo e absoluto. A temperatura virtual barométrica média,  $T_{mv}$ , não é igual, mas sim um pouco inferior à média aritmética,  $T'_{mv}$ , das temperaturas virtuais dos níveis que definem a camada, mesmo no caso de uma variação linear da temperatura com a altitude. De facto, nas condições enunciadas  $(T_v = T_{v0} - \gamma z)$ 

$$T_{mv}' = \frac{T_v + T_{v0}}{2} = T_{v0} - \frac{\gamma z}{2}.$$

Mas

$$T_{mv} = \frac{\Phi}{\int_0^{\Phi} \frac{d\Phi}{T_a}} = \frac{gz}{\int_0^z \frac{g\,dz}{T_v}} \simeq \frac{z}{\int_0^z \frac{dz}{T_v}} = \frac{-\gamma z}{\log\left(1 - \frac{z}{T_{co}}\right)}$$

como resulta imediatamente da equação hidrostática escrita na forma

$$p = p_0 e^{-\frac{g}{R_a} \int_0^z \frac{dz}{T_v}} = p_0 e^{-\frac{gz}{R_a T_{mv}}}.$$

Exprimindo  $T_{mv}$  e  $T_{mv}$  em séries de potências

$$T_{mv} = \frac{T_{v0}}{1 + \frac{1}{2} \frac{\gamma z}{T_0} + \frac{1}{3} \left(\frac{\gamma z}{T_0}\right)^2 + \frac{1}{4} \left(\frac{\gamma z}{T_0}\right)^5 + \cdots}$$

$$T'_{mv} = \frac{T_{v0}}{1 + \frac{1}{2} \frac{\gamma z}{T_0} + \frac{1}{4} \left(\frac{\gamma z}{T_0}\right)^2 + \frac{1}{8} \left(\frac{\gamma z}{T_0}\right)^5 + \cdots}$$

conclui-se imediatamente que

$$T_{mv} < T_{mv}$$
.

Vê-se, pois, que a temperatura barométrica média e a média aritmética das temperaturas só se podem considerar iguais quando for possível ignorar termos de ordem superior ou igual à segunda, o que acontece para variações lineares da temperatura com a altitude, quando o produto yz for pequeno.

A substituição da temperatura barométrica média pela média aritmética das temperaturas pode conduzir a erros apreciáveis, mesmo para camadas de pequena espessura, se a temperatura variar não linearmente com a altitude.

A partir desta metodologia pretendemos agora resolver o seguinte problema prático: verificação hidrostática dos elementos meteorológicos fornecidos por uma sondagem.

A verificação hidrostática dos elementos meteorológicos fornecidos por uma sondagem faz uma análise vertical dos elementos meteorológicos, pressão, altitude e temperatura, que serão depois utilizados nas diferentes fases da previsão do tempo por método numérico.

Esta análise consiste em:

- A) Averiguar, para cada nível isobárico, se foram transmitidos valores da altitude e da temperatura. No caso de algum destes elementos, ou ambos, faltarem, é feita uma tentativa para a sua determinação completando-se, deste modo, a sondagem.
- B) Verificar se os valores da altitude e da temperatura dos diferentes niveis isobáricos, são ou não consistentes com hipóteses de base formuladas desde o início:

r

0

in

te

re

1 — Ocorrência de pelo menos dois níveis consecutivos completos e correctos.

2 — O fluido atmosfera comporta-se como um gás ideal em equilíbrio hidrostático.

 3 — Não ocorrência de gradientes verticais de temperatura, superadiabáticos.

4 — Não ocorrência de inversões de temperatura superior a 10°C.

Em caso negativo é feita uma tentativa de correcção dos referidos valores.

#### Breve análise das hipóteses e da sua utilização

1) Se a hipótese 1. não se cumpre não é possível fazer a verificação hidrostática.

2) A forma integrada que traduz 2., quando tomada a espessura em metros geopotenciais e a temperatura em graus Kelvin é

$$\Delta \Phi = 67,442 \ T_{mv} \log \frac{p_1}{p_2}$$
.

Para fins de tratamento automático e, para obviar a dificuldades de ordem numérica a expressão anterior escreve-se

$$\begin{split} \Delta \Phi &= \frac{T_{mv}}{T_0} \left[ \Delta \Phi_{s2} - \Delta \Phi_{s1} \right] = \\ &= \frac{t_{mv} + T_0}{T_0} \left[ \Delta \Phi_{s2} - \Delta \Phi_{s1} \right] = \left[ \Delta \Phi_{s2} - \Delta \Phi_{s1} \right] + \\ &\quad + \frac{t_{mv}}{T_0} \left[ \Delta \Phi_{s2} - \Delta \Phi_{s1} \right] \end{split}$$

traduzindo  $\Delta \Phi_{s1}$  e  $\Delta \Phi_{s2}$  as espessuras, para uma temperatura média virtual igual a 273,15° K, respectivamente das camadas  $(p_s, p_1)$  e  $(p_s, p_2)$ ;  $p_s$  é um valor de recorrência que tomamos igual a  $1100 \ mb$ , valor este nunca excedido na atmosfera.

A expressão anterior permite o cálculo imediato de  $\Delta\Phi$ , desde que se conheça a temperatura média virtual. Esta determina-se recorrendo a

$$T_{mv} = T_m (1 + 0.61 q_m) = T_m + \Delta T_m$$

onde  $T_m$  e  $q_m$  representam valores médios, para a camada, das grandezas T e q.

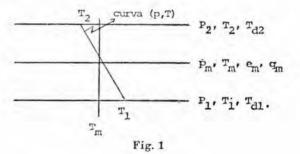
Por outro lado

$$q_m = 0,622 \frac{e_m}{p_m - e_m} \simeq 0,622 \frac{e_m}{p_m}$$

sendo  $e_m$  obtido à custa da temperatura média do ponto de orvalho,  $T_{md}$ , por intermédio da fórmula

$$e_m = 10 \exp (11,5899 - 0,004 T_{md} - 2651,38/T_{md}).$$

Resta determinar o nível  $p_m$  para o qual se vai calcular o incremento  $\Delta T_m$ 



O valor pm obedece à equação

$$\frac{T_m - T_2}{T_1 - T_2} = \frac{p_2 - p_m}{p_2 - p_1}$$

donde, atendendo à definição de  $T_m$ , vem

$$p_m=\frac{p_1+p_2}{2}.$$

Daqui resulta que a temperatura média virtual é dada por

$$T_{mx} = T_m + 0.378 \frac{T_m e_m}{p_m}$$
 (em °K)

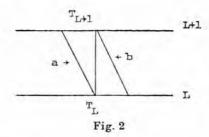
$$t_{mv} = T_{mv} - T_0 \qquad \text{(em °C)}.$$

A comparação entre o valor calculado da espessura de uma camada definida por dois níveis consecutivos L e L+1 e o valor determinado a partir da radiossondagem é parte integrante da verificação hidrostática. Se o módulo da diferença entre estes dois valores exceder determinada tolerância conclui-se que o valor transmitido da altitude ou temperatura relativa ao nível L é incorrecto. Tomamos para tolerância

$$TOL = \frac{3}{8} |D_a - D_b| =$$

$$= \frac{3}{8} \frac{R_a}{g k} \left| \left[ 1 - \left( \frac{p_{L+1}}{p_L} \right)^k \right] \times \left[ \left( \frac{p_L}{p_{L+1}} \right)^k T_{L+1} - T_L \right] \right|$$

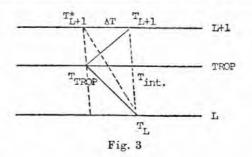
representando  $D_a$  e  $D_b$  valores extremos da espessura da camada L, L+1 quando consideradas as adiabáticas secas que contêm as temperaturas dos níveis



Se o valor obtido para a tolerância for inferior a 20 metros faz-se  $TOL = 20 \,\mathrm{m}$ . Para níveis isobáricos até aos  $400 \,\mathrm{mb}$  ou no caso de existir uma tropopausa na camada L, L+1 faz-se  $TOL = 50 \,\mathrm{m}$ , se o valor obtido for superior a  $50 \,\mathrm{m}$ ; para níveis isobáricos acima dos  $400 \,\mathrm{mb}$  a tolerância é limitada a  $80 \,\mathrm{metros}$ .

Se existe uma tropopausa na camada L, L+1 esse facto é tido em conta no cálculo da espessura da camada.

A distribuição observada da temperatura  $T_L \, T_{\text{TROP}} \, T_{L+1}$  é substituída por uma distribuição fictícia  $T_L \, T_{L+1}^*$ 



A temperatura fictícia  $T_{L+1}^*$  6 determinada pela condição  $T_{L+1}^*$   $T_{TROP} || T_{L+1}$   $T_L$  que assegura a igualdade das espessuras calculadas com a distribuição observada e a distribuição fictícia.

Tem-se

$$T_{L+1}^* = T_{L+1} + \Delta T$$
.

Mas

$$\Delta T = T_{\text{TROP}} - T_{\text{int.}}$$

O valor interpolado  $T_{\text{int.}}$  é obtido admitindo uma variação linear da temperatura com a pressão entre  $T_L$  e  $T_{L+1}$ 

$$T_{\text{int.}} = T_L + \frac{(T_{L+1} - T_L)(p_L - p_{\text{TROP}})}{p_L - p_{L+1}}.$$

Vem finalmente

$$T_{L+1}^* = T_{L+1} + T_{TROP} - T_{int.}$$

Se  $\Delta T = T_{\text{TROP}} - T_{\text{int.}}$  for positivo existe um erro e a tropopausa não é tomada em consideração no cálculo da espessura da camada L, L+1.

3) Para verificar da existência de gradientes verticais de temperatura superadiabáticos (hipótese 3) compara-se o gradiente vertical real da temperatura de uma camada ou com o gradiente adiabático seco ou com o gradiente adiabático saturado.

O gradiente adiabático seco é expresso por  $\frac{g}{c_{pa}}$ .

po

one

3.

 $T_L$ , elem cálc  $T_L^*$ , C tos

a)
elem
valo

6)

valor

= T
tura
ticais

cams c)  $T_L^I;$ 

métic

O gradiente adiabático saturado é calculado por intermédio da fórmula

$$\frac{dT}{d\varphi} = -\frac{y}{x} \quad ^{\circ}C/100 gpm$$

onde

$$y = 9.8 \times 10^{6} \frac{(1 + r_{w})(R T + r_{w} L_{v})}{R T}$$

$$x = c_{p} + r_{w} \left[ c_{w} + \frac{d L_{v}}{d T} - \frac{L_{v}}{T} + \frac{1}{k} \frac{d \log e_{w}}{d T} (R T + r_{w} L_{v} + k L_{v}) \right].$$

# Cálculo de valores omissos da temperatura e/ou altitude

1) O valor da temperatura do nível L,  $T_L$ , não foi transmitido. Se se conhecem os elementos  $T_{L+1}$ ,  $Z_{L+1}$  e  $Z_L$  procede-se ao cálculo de uma temperatura para o nível L,  $T_L^*$ , recorrendo à fórmula hidrostática.

Caso sejam também conhecidos os elementos  $T_{L-1}$ ,  $Z_{L-1}$  ( $e\,Z_L$ ) a fórmula hidrostática permite obter um valor  $T_L^I$  para a temperatura do nível L.

- a) Não foi possível calcular, por falta de elementos, nem  $T_L^{\bullet}$  nem  $T_L^{I}$ . Neste caso o valor  $T_L$  não pode ser calculado.
- b) Apenas foi possível calcular um dos valores  $T_L^s$  ou  $T_L^l$ ; faz-se  $T_L = T_L^s$  ou  $T_L = T_L^l$  se não ocorrem inversões de temperatura superiores a 10°C nem gradientes verticais de temperatura superadiabáticos na camada escolhida L, L+1 ou L, L-1.
- c) Foi possível calcular os valores  $T_L^t$  e  $T_L^I$ ; aceita-se para valor de  $T_L$  a média aritmética dos valores  $T_L^t$  e  $T_L^I$  se:
  - $c_1$  nas camadas L, L+1 e L, L-1não ocorrem inversões de temperatura superiores a  $10^{\circ}$  C nem gra-

dientes verticais de temperatura superadiabáticos.

 $c_2$ — o módulo da diferença entre  $T_L^s$ e  $T_L^I$  é inferior a 5° C.

Se não se pode aceitar para  $T_L$  a média aritmética de  $T_L^*$  e  $T_L^I$  toma-se para valor de  $T_L$  um dos valores,  $T_L^*$  ou  $T_L^I$ , desde que se cumpram as condições indicadas em b); se estas condições não são satisfeitas nem por  $T_L^*$  nem por  $T_L^I$  não é possível calcucular  $T_L$ .

2) O valor da altitude do nível L,  $Z_L$ , não foi transmitido.

Se se conhecem os elementos  $T_{L+1}$ ,  $Z_{L+1}$  e  $T_L$  calcula-se um valor  $Z_L^S$  para a altitude do nível L, recorrendo à fórmula hidrostática. Caso sejam também conhecidos os elementos  $T_{L-1}$ ,  $Z_{L-1}$  (e  $T_L$ ) a fórmula hidrostática fornece um valor  $Z_L^I$  para a altitude do nível L.

- a) Se, por falta de elementos, não foi possível calcular nem  $Z_L^S$  nem  $Z_L^I$ , não se pode determinar  $Z_L$ .
- b) Apenas foi possível calcular um dos valores  $Z_L^S$  ou  $Z_L^I$ . Neste caso, toma-se para  $Z_L$  aquele dos valores  $Z_L^S$  ou  $Z_L^I$  que tiver sido calculado desde que não ocorra um gradiente de temperatura superadiabático na camada definida pelo nível L e pelo nível utilizado na determinação de  $Z_L$  (L+1) ou L=1.
- c) Foi possível calcular os elementos  $Z_L^S$  e  $Z_L^I$ . Se o módulo de diferença entre  $Z_L^S$  e  $Z_L^I$  for inferior a 30 m toma-se para  $Z_L$  a média aritmética de  $Z_L^S$  e  $Z_L^I$ ; se o valor absoluto da referida diferença for superior a 30 m mas se as espessuras das camadas L+1, L+2 e L-1, L-2 estiverem correctas aceita-se da mesma maneira para valor de  $Z_L$  (embora com reserva) a média aritmética de  $Z_L^S$  e  $Z_L^I$ .

3) Não foram transmitidos os valores da altitude e da temperatura do nível L, respectivamente  $Z_L$  e  $T_L$ .

Neste caso calcula-se, em primeiro lugar,  $T_L$ , recorrendo à espessura da camada L-1, L+1 e aos elementos  $T_L-1$ ,  $p_L-1$ ,  $Z_{L-1}$ ,  $T_{L+1}$ ,  $p_{L+1}$  e  $Z_{L+1}$ .

Se a determinação de  $T_L$  foi possível e, se o valor obtido não conduz a gradientes de temperatura superadiabáticos procede-se ao cálculo de  $Z_L$  como indicado em 2.

Os procedimentos indicados em 1., 2. e 3. são feitos primeiro no sentido ascendente e, em seguida, no sentido descendente.

## Correcção de valores errados da temperatura e/ou altitude.

Após a tentativa descrita em 3., para completar a sondagem, verifica-se se os valores da altitude e da temperatura dos diferentes níveis isobáricos são consistentes com as hipóteses de base 2., 3. e 4.; em caso negativo procede-se, se possível, à correcção dos mesmos, a qual é feita primeiro no sentido ascendente e, em seguida, no sentido descendente.

Para isso calcula-se, para cada nível L, a quantidade  $F_L$  diferença entre o valor observado da espessura da camada L, L+1 e o valor calculado (como descrito em 2.) da espessura da mesma camada

$$F_L = \Delta \Phi_{\text{calculado}} - \Delta \Phi_{\text{observado}}$$

Se  $F_L$  é inferior ou igual à tolerância admite-se, em princípio, que os valores  $T_L$  e  $Z_L$  estão correctos; se for superior existe um erro nos valores da temperatura e/ou altitude referentes ao nível L.

Para decidir da natureza do erro calcula-se a quantidade

$$E = \frac{F_{L-1}}{F_L}.$$

1) |E| < 0,5.

Neste caso a natureza do erro é incerta.

Admite-se, primeiramente, a existência de erro no valor de  $T_L$  e procede-se ao cálculo de um novo valor de  $T_L$  recorrendo aos elementos  $Z_L$ ,  $T_{L-1}$ , e  $Z_{L-1}$ , utilizando a fórmula hidrostática.

Se este valor não conduz a um gradiente vertical de temperatura superadiabático na camada L-1, L e, se o gradiente vertical de temperatura calculado com o novo valor de  $T_L$ , se aproxima mais do gradiente adiabático seco, na troposfera, ou da distribuição isotérmica, na estratosfera, do que o primitivo gradiente vertical de temperatura; então o valor inicial de  $T_L$  é substituído pelo novo valor.

Se estas condições não se verificam, calcula-se um novo valor para  $Z_L$  com os elementos  $T_L$ ,  $Z_{L-1}$  e  $T_{L-1}$ , desde que o gradiente vertical de temperatura observado, não seja superadiabático. Em seguida faz-se de novo a verificação hidrostática para os níveis L-1 e L.

2) 
$$0,5 \leq E \leq 2,0$$
.

Neste caso há um erro no valor  $T_L$ .

A fórmula hidrostática permite obter uma nova temperatura  $T_L$ , com os elementos  $Z_L$ ,  $Z_{L+1}$ ,  $T_{L+1}$  e/ou  $Z_L$ ,  $Z_{L-1}$ ,  $T_{L-1}$ .

3) 
$$-0,5 \ge E > -2,0$$
.

O valor  $Z_L$  está errado; calcula-se um novo valor para  $Z_L$  com auxílio da fórmula hidrostática e dos elementos referentes aos níveis L-1 e/ou L+1.

4) 
$$E \ge 2, 0$$
.

Neste caso ou há um erro no valor  $Z_L$  que se propaga a todos os níveis acima de L ou há um erro no nível L-1 não tendo já sido detectado esse erro em virtude de  $F_{L-1}$ 

não exceder a tolerância. É determinada a quantidade  $E'=\frac{F_{L-2}}{F_{L-1}}$  que vai permitir decidir da natureza do erro.

a) 
$$|E'| < 0.5$$

Se a espessura da camada L-1, L está correcta, toma-se como certos os elementos referentes ao nível L-1 estando então os valores das altitudes do nível L e de todos os níveis que se lhe seguem afectados de um erro constante; todas estas altitudes são corrigidas pelo valor  $F_{L-2}$ .

Se a espessura L-1, L está errada, tenta-se, em primeiro lugar, corrigir o erro referente ao nível L-1 e, em seguida, o erro na espessura da camada L-1, L; se

a primeira tentativa falha, por falta de elementos, não é possível nenhuma correcção.

b) 
$$0.5 < E' < 2.0$$

O valor  $T_{L-2}$  está errado e é corrigido como indicado em 2).

c) 
$$-0.5 \ge E' > -2.0$$

O valor  $Z_{L-1}$  está errado e é corrigido da maneira indicada em 3).

d) 
$$|E'| \ge 2.0$$

Não é possível decidir acerca da natureza do erro, nem, portanto, proceder a nenhuma correcção.