

論說

大氣의 물收支法에 의한 蒸發散量

On Evapotranspiration by Method of Atmospheric Water Balance

曹喜九
Cho. Hi Ku

1. 序 論

蒸發散量은 물收支를構成하는 한成分이므로 물收支는蒸發散量을求할수 있는方法의 하나가된다. 과거數10年間에水資源開發의重要性이高潮됨에따라물收支에관한研究가많이行하여졌다. 이들大部分의研究는 물循環過程中에地表面에서일어나는물收支만을主로다룬것이다. 이收支中에蒸發散量과降水量은地表에서大氣로또大氣에서地表로移動하는물의量이다. 이와같이이들두成分은地表와大氣系사이에連續性을갖고있다. 그리므로蒸發散量은大氣中의주어진空間領域의물收支에의하여서도亦是求할수있게된다. 即蒸發散量은大氣中의물收支에서는Input가되는反面에地表의경우에는Output成分의役割을하게된다. 따라서降水量은이와反對役割을한다.

最近에 大氣中의 水蒸氣輸送에 관한 研究가 활발해
집에 따라 이와 關係되는 大氣의 물收支가 水文學의 目
的을 위하여 應用될 수 있음이 Rasmussen, Peixoto 등
에 의하여 밝혀져 있다.

從來의 地表에 대한 물收支法은 局地의 影響을 현저하게 받고 있어 그 地表狀態의 評價와 地表附近의 精密한 水文氣觀測이 要求되고 있다. 이러한 見地에서比較的 廣範圍한 地域에 대한 水資源의 年計劃과 季節計劃을 위하여 大氣의 물收支法이 앞으로 보다 有効할 것으로 期待된다. 여기에 大氣의 물收支에 의한 蒸發散量을 算定할 수 있는 一般的 方法을 說明하고자 한다.

2. 地表와 大氣의 물收支

지表의 물收支는一般的으로 다음 式과 같이 표시된다.

여기서 R 는 降水量; E , 蒸發散量; R_e , 流出量; S_e , 土壤水分變化量이다. (1)式의 모든量은 單位時間에 單位面積에서 표시된 값이다. 水文學에서는 이들量은 普通長期間에 廣範圍한 地域에 대하여 評價되고 있다. 大氣의 품吸方式은,

로 된다. 여기서 R_a 와 S_a 는 주어진 대기의 空間域에서 물(水蒸氣, 水滴과 氷晶)의 流出(discharge)과 물含有量의 變化를 의미한다. 地表와 大氣의 물收支關係를 그림과 같이 나타낸다.

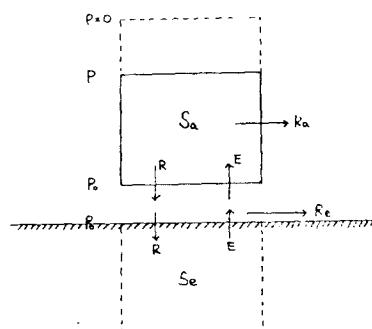


그림 1. 地表의 물收支와 大氣의 물收支

式(1)과 (2)를結合하면 地求와 大氣係의 률收支式을 다음과 같이 얻게 된다.

大氣中の 물含有量은 比較的 적다. 地理의 그리고
季節의 으로 이 含有量은 約 $2\sim 45 \text{kg/m}^2$ 혹은 $2\sim 45 \text{mm}$
程度에 不過하다. 故로 長期間의 물含有量의 變化, S_a
는 地表의 變化量 S_e 에 비하여 적다.

따라서 (3)式은

가 된다. 土壤水分變化量 S_e 는 地表面과 土壤上層부의 水分變化量의 合, S_{eo} 그리고 地下水와 土壤內의 流出量(discharge)의 合, S_{ee} 로 나누어 생각할 수 있다. 即

이 式은 測定하기 어려운 S_{ee} 의 값을 求할 수 있는
方法이다.

이와같이 水文學의 目的을 위하여 式(1)과 마찬가지로 式(2)도 亦是 應用할수 있음을 알수 있다. (R-E) 가 式(1)에서 地表의 流出量과 土壤水分變化量으로서 表示되나 式(2)에서는 大氣中의 水蒸氣移動量과 含有量의 變化로서 表示될 수 있다. 여기에서 前者の 方法은 이 論議의 範圍에서 벗어난 課題이다. 後者は 水文事業을 위하여 1954年度에 美國에서 Benton and Estoque에 의하여 처음으로 試圖되었으나 아직 徹底하게 研究되지는 않았다. 이 實用性은 大氣의 물收支構成에 必要한 水分輸送量을 正確하게 評價함에 따라 可能한 것이다.

3. 大氣의 물收支式

위와 같은 조건에서 R 은 다음 式으로
표시된다.

式(6)은 大氣中의 어떤 高度, P에서 다음과 같이 주어진다.

$$\mathbf{R}_t = -\frac{\partial \mathbf{q}}{\partial t} - \nabla \cdot \nabla \mathbf{q} - \omega \frac{\partial \mathbf{q}}{\partial b}$$

여기 ∇, ω 는 水平風速 Vector, 等壓面에 대한 垂直速度 ($\omega = \frac{dp}{dt}$)로 각각 나타낸다. 連續方程式을 利用하여 R_i 는 다시 다음과 같이 變形될 수 있다.

$$R_i = -\frac{\partial q}{\partial t} - \nabla \cdot q - V \frac{\partial(q\omega)}{\partial p} \quad \dots \dots \dots (7)$$

지금 地面(P_0)에서 高度, P 까지 式(7)을 積分하면

單位地面을 가진 氣柱에서의 全降水率이 決定된다. 그러나 이 結果는 蒸發에 의하여 大氣에 水蒸氣의 供給이 없을 때 만이 成立된다. 여기에 蒸發에 의한 물의 供給을 考慮하면 大氣의 물收支는一般的으로 다음 式과 같이 表示된다.

여기의 E 는 蒸發散量, g 는 重力加速度이다. 右邊의 第一項은 單位時間에 單位面積의 水蒸氣含有量, 第二項은 水平水蒸氣束의 發散을 意味한다.

여기 W 는 可降水量, Q 는 積算한 水蒸氣束을 의미 한다. 第三項(—)은 그 地域上의 高度, P 까지 平均 을 의미한다.

다시 垂直速度, ω 는 連續方程式에서

$$\omega = \int_p^{p_o} \nabla \cdot \mathbb{V} dp + \omega_o \approx \int_p^{p_o} \nabla \cdot \mathbb{V} dp \quad \dots\dots(10)$$

이 된다. 但 地上에서의 垂直加速度, ω_0 는 零이다. 만일 地上(po)에서 大氣上部($P=0$)까지 積分을 하게 되면 式(10)은 亦是 零이 된다. 式(9)와 (10)에서 積分限界를 地上에서 大氣上部까지로 하면 式(8)은 다음과 같이 表示할 수 있다.

이와같이 蒸發散量은 降水量, 可降水量의 變化와 水蒸氣束의 發散量의 합으로 求할 수 있다. 따라서 $\frac{\partial w}{\partial t}$ 와 $\nabla \cdot \bar{Q}$ 는 式(2)의 S_a 와 R_a 에 각각 해당된다. 式(8)과 (11)의 右邊의 第二項은 長期間에 대하여 求하게 되면 無視할 수 있다.

降水量 R 는 觀測되므로 水分輸送 Vector, \vec{Q} 만 알면 蒸發散量 E 를 簡單히 求할 수 있게 된다. \vec{Q} 의 値을 求할 수 있는 高層氣象觀測所가 比較的 적으므로 各 要素의 地域的인 平均을 取하여 式(11)을 水文學的目的을 위하여 評價할 수 있다. []를 面積平均으로 표시하면

$$[E] = [R] + \frac{1}{g} \int_0^P \frac{\partial [q]}{\partial t} dp + \frac{1}{g} \int_0^P (\nabla \cdot q) V dp \quad \dots \dots \dots (12)$$

三〇

$$[F] = [R] + \frac{1}{g} \int_o^p \frac{\partial [q]}{\partial t} dp + \frac{L}{A \sigma} \int_o^p \widehat{\mathbb{V}}_n dp \quad \dots \dots \dots (13)$$

여기 A는 그 地域의 面積, L은 A를 둘러싼 周邊의

길이다. $\widehat{qV_n}$ 는 周邊을 通하여 外部로 移動하는 水分束의 平均值를 표시한다. 따라서 V_n 는 그 地域을 둘러싸고 있는 周邊L에 대하여 直角風速成分을 의미한다. 따라서 式(11')는

四

이 된다. 여기 \tilde{Q}_n 는 周邊 L 에 대하여 直角으로 이동하는 平均水分束이다.

水分輸送의 發散 $\nabla \cdot \vec{Q}$ 는 一定한 格子點의 輸送值로
서 計算할 수 있다. 그 格子點은 緯度 ϕ 와 經度의 交
點을 指하고 東西와 子午線에 따르는 移動值를 Q_x ,
 Q_y 로 表示하면 그 發散은

$$\nabla \cdot \vec{Q} = -\frac{1}{a^2 \cos \phi} \left[\frac{\partial Q_1}{\partial x} + \frac{\partial}{\partial \phi} (Q_1 \cos \phi) \right] \quad (16)$$

가 된다. a 는 地球의 半徑이다.

式(13)과 (15)를 利用할 때 高層氣象觀測所를 連結하여 多角形으로서 A의 境界로 하는 것이 便利하다.
式(15)는 格子點에 의하여 計算할 때 다음과 같이 나
타낼 수 있다.

$$[\bar{\mathbf{E}}] = [\bar{\mathbf{R}}] + \frac{1}{2A_g} \sum_{i=1}^N \mathbf{L}_i (\bar{\bar{\mathbf{Q}}}_{n,i} + \bar{\bar{\mathbf{Q}}}_{n,i+1})$$

.....(17)

여기 $i=N$ 에 대하여서는 $i+1=1$ 이다. 格子點 i 와 $i+1$ 사이에 \bar{Q}_n 의 平均값은 두 地點사이의 \bar{Q}_n 값이 線型으로 變한다는 假定下에 兩地點의 値을 合하여 平均으로 取한 것이다.

實測風은 地形의 影響을 크게 받기 때문에 그 代表性을喪失할 경우가 있다. 그러므로 地形의 影響을 強하게 받는 地方에서는 式(15)의 實測風에 의한 方法로

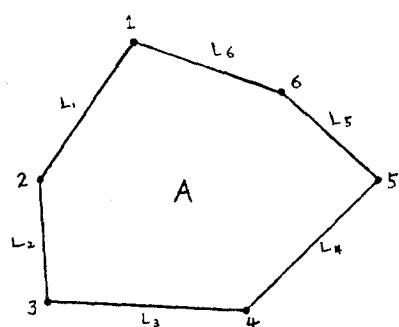


그림 2. 大氣의 물收支調査를 위하여 高層氣象
觀測所量 連結한 多角形表

다 地均風에 의한 方法을 利用하는 것이 有効하다. 水平面積A를 가진 氣柱內에서 地均風에 의한 水蒸氣의 純流出은 다음과으로 표시된다.

$$\frac{1}{g} \int_0^P g \mathbb{V}_{ng} dL dp = \int_0^P g_L \frac{g}{f} \frac{\partial Z}{\partial L} dL dp \quad \dots (18)$$

여기 f 는 Coriolis因子, Z 는 等壓面의 高度이다. 즉 q, f 와 Z 를 境界에 따라 안다면 式(17)을 計算할 수 있다. 그림 2에서 各 格子點에 q, f 와 Z 를 q_i, f_i 와 Z_i 로 表示하면 式(13)은 다음 近似式으로 나타낼 수 있다.

$$[E] = [R] + \frac{1}{g} \int_o^p \frac{\partial [q]}{\partial t} dp + \frac{1}{A} \sum_{i=1}^N \int_o^p \frac{(Z_i - Z_{i+1})(q_i + q_{i+1})}{f_i + f_{i+1}} dp \dots (19)$$

式(15)와 마찬가지로 多角形의 各 地點 사이의 値은
線型으로 變한다는 假定下에서 誘導된 것이다.勿論
이 假定은 個個의 경우에 대하여서는 正確한 方法이
못된다. 그러나 長期間에 대한 平均值을 代入하면 만
족한 近似值를 얻을 수 있다.故로 地均風에 대한 式
(18)은

$$[\bar{E}] = [\bar{R}] + \frac{1}{A} \sum_{i=1}^N \int_0^P \left(\frac{(\bar{Z}_i - \bar{Z}_{i+1})(q_i + q_{i+1})}{f_i + f_{i+1}} \right) dP$$

..... (20)

로 된다. 式(17)과 (20)은 積算한 水分束의 發散量을
多角形內에서 求했다면 같은 結果를 가지게 된다.

q 의 값은 高度에 따라 急激히 減少하므로 積分限界를 大氣上部까지 定할 必要가 없다. 大部分의 경우에 地上에서 400 혹은 500mb까지 取하여도 큰 誤差가 없다. 普通 標準高度는 1000, 850, 700, 500, 400mb로 定하고 이를 高度間에 變量은 線型變化를 한다는 假定下에 400mb까지 積分한다. 이와같이 積分限界가 地上에서 高度 P 까지인 경우에는 式(8)의 右邊第三項을 無視할 수 있게 된다. 故로 式(17)과 (20)에 式(10)을 追加하여야 할것이다. 式(17)의 實測風에서 $\nabla \cdot qV$ 와 ω 項, 式(11)의 $\nabla \cdot V$ 은 同一多角形內에서 $\sum q_{ni}$, $V_{ni}L_i$, $\sum V_{ni}L_i$ 를 計算하면 된다. V_n 을 求하기 위하여 高層觀測點의 風向, 風速을 그 點에서 東西, 南北成分 u , v 를 求하여 等值線을 그린다. 이 線에 의하여 그 領域周邊에 대한 直角成分을 求하면 $u_n + v_n = V_n$ 가 된다. 이 實測風에 의한 方法에서 氣柱의 두께는 地上에서 850mb로 定하고 900mb面을 代表로 하여 分析할 수도 있다. 이와같이 日氣圖分析은 한 高度面에서만 u , v 成分과 q 를 調査하는 過程이 必要하다. 地均風近似法이 경우는 前述한 5個의 標準高度를 分析하여야 한다.

鹽月(1970)은 日本 Setouchi에서 調査한 蒸發散量이
Thornthwaite法에 의하여 求한 値과 거의 類似함을

發表했다.

表1은 Peixoto(1973)가 대기의 물收支를 이용하여
纬度別 $[\nabla \cdot Q]$ 의 平均值 即 $[\bar{E}] - [\bar{R}]$ 에 해당하는
값을 求한 것이다. 이 表에서 알수 있는 바와 같이 降

雨量이 많은赤道低壓帶와亞寒帶低壓帶의收斂地帶에서는降水量이蒸發量보다 많음을 나타내고 있다. 이 경우實際觀測值와 잘一致되고 있다.

表 1. 水分束의 平均發散量 [$\nabla \cdot \vec{Q}$] (cm/year)

4. 結 言

蒸發散量을 대기의 물收支에 의하여 算定할 수 있는
一般的의 方法을 說明했다. 이 물收支를 評價할 때 特
히 오차를 諸發할 수 있는 問題點을 內包하고 있으나
長期間과 廣範圍을 地域에 應用할 경우 이를 誤差는
점이 減少될 수 있다. したがって 대기의 물收支는 水文學
의 目的을 위하여 活用할 수 있는 가장近代의 工合
理的方法의 한가지 물收支를 説明하였다.

主要 參 考 文 獻

Palmén, E., 1967: Evaluation of Atmospheric Moisture Transport for Hydrological

Purpose, WMO/IHD, Rept. No.1.
Peixoto, J.P., 1973: Atmospheric Vapor Flux Com-
putations for Hydrological Pu-
rpose WMO/IHD Rept. No.20.

Rasmussen, J.L., 1970: Atmospheric Water Balance
of the Upper Colorado River
Basin, *Water Resources Res.*
6, 62-76.

Shiotsuki, Y., 1970: Evapotranspiration of West Japan by Means of Water Vapor Budget Analysis. J. of Agr. Met. Japan, Vol.26, No. 1, 25-33.

會誌編輯委員名單

(無題)

幹事會 金始源

委 昌 崔 瑞 博 安 宋 蕤 李 元 樂

高 在 雄 妻 瑞 沈 曹 喜 九

尹 龍 男 鮮 干 仲 白皓