# 연안복합지형에서 바람폭풍의 진화 

## 최 효 - 서 장 윈* 남 재 철* 강릉대학교 대기환경과학과 - 기상청 기상연구소 해양기상연구실 (2002년 3월 28일 접수; 2002년 8월 15일 채택)

Evolution of Wind Storm over Coastal Complex Terrain<br>Hyo Choi, Jang-Won Seo* and Jae-Cheol Nam *<br>Dept. of Atmospheric Environmental Sciences, Kangnung National Univ., Kangnung, Kangwondo 210-702 Korea<br>*Dept. of Marine Meteorological Laboratory, Meteorological Research Institute,<br>Korean Meteorological Administration, Seoul 156-720, Korea<br>(Manuscript received 28 March, 2002; accepted 15 August, 2002)

As prevailing synoptic scale westerly wind blowing over high steep Mt. Taegulyang in the west of Kangnung coastal city toward the Sea of Japan became downslope wind and easterly upslope wind combined with both valley wind and sea breeze(valley-sea breeze) also blew from the sea toward the top of the mountain, two different kinds of wind regimes confronted each other in the mid of eastern slope of the mountain and further downward motion of downlsope wind along the eastern slope of the mountain should be prohibited by the upslope wind. Then, the upslope wind away from the eastern slope of the mountain went up to 1700 m height over the ground, becoming an easterly return flow in the upper level of the sea. Two kinds of circulations were detected with a small one in the coastal sea and a large one from the coast toward the open sea. Convective boundary layer was developed with a thickness of about 1 km over the ground in the upwind side of the mountain in the west, while a thickness of thermal internal boundary layer(TIBL) from the coast along the eastern slope of the mountain was only confined to less than 200 m . After sunset, under no prohibition of upslope wind, westerly downslope wind blew from the top of the mountain toward the coastal basin and the downslope wind should be intensified by both mountain wind and land breeze(mountain-land breeze) induced by nighttime radiative cooling of the ground surfaces, resulting in the formation of downslope wind storm. The wind storm caused the development of internal gravity waves with hydraulic jump motion bounding up toward the upper level of the sea in the coastal plain and relatively moderate wind on the sea.

Key word: wind storm, convective boundary layer, thermal internal boundary layer, valley-sea breeze, mountain-land breeze, internal gravity waves, hydraulic jump

## 1. 서 론

강릉지방에서는 바람폭풍이 출현이 빈번하지만, 이에 대한 연구가 국내에서는 현재까지 미진했다. 1970년이래로 복잡한 산악지형과 연안의 산악에서 열적효과에 의해 생성되는 바람에 대한 정확한 예 측에 대한 수치접근방법들이 제시되어 왔다. Blue-

[^0]$\operatorname{stein}^{2)}$ 은 중위도 지역에서 종관풍의 발달에 대한 역 학의 중요성을 설명하고, Raynor et al. ${ }^{16)}$ 는 해륙풍 기간 중 바람과 기온변화에 대한 열 수송과정의 설 명을 간단한 모형으로만 설명하였다. 이와 달리 Pielke ${ }^{15)}$ 는 정역학 및 비정역학적인 모델들에 의해 산악에서 대기순환과 해륙풍의 순환에 대한 이론적 이고, 실용적인 예를 제시하였다. Palmer et al. ${ }^{14)}$ 는 복합지형에서 대규모모델에서의 중규모 산악의 호 과에 대해 설명하였으며, Segal et al. ${ }^{17)}$ 은 2 차원적 수치모델로 계곡과 산악에서의 열적대기순환에 대 해 설명하였다. Whiteman ${ }^{19)}$ 는 관측자료를 근거로

하여 산악에서 바람장에 대한 열의 중요성을 증명 하였으며, Holton ${ }^{7}$ 은 간략하게 지형의 변화에 따라 산악파가 진동한다는 것을 설명하였다. Arya ${ }^{1)}$ 는 산 악의 풍하측에서 수리잠프운동의 발생과정을 간단 한 2 차원적 구조로 설명하였으며, 다양한 형태의 발 달과 소멸에 대한 설명이나 사례의 제시가 없었다.

본 연구에서는 풍하측에서 바람폭풍의 발달과 소 멸과정을 수치모델에 의해 재현하고, 또한 내부중력 파의 생성과 소멸가정을 설명하고자 한다..

## 2. 조사지역 및 입력자료

거친격자 영역에서 농지가 한국의 남서쪽에 넓게 퍼져있으며, 최고 해발 1700 m 높이의 태백산맥이 오른쪽에 좁은 평야지대와 동해를 두고 한반도의 동쪽연안을 따라 남북으로 놓여있다. 강릉을 중심으 로 한 미세격자영역에서는 경사가 심한 복합 산악 지형과 동해를 포함하고 있고, 서쪽에 대관령(Mt. Taeguallyung; 865 m ), 중앙에 강릉시, 동쪽에 동해 로 구성되어 있다(Fig. 1).

연구지역의 바람장을 재현하기 위해 복합지형순 응좌표계 $\left(x, y, z^{*}\right)$ 를 채택한 3 차원적 비정역학 격자 모델를 사용하였으며, 1995년 8월 13일 09시(지방시 $(\mathrm{LST})=00 \mathrm{UTC}+9$ 시 )) 부터 8월 15일 09시까지 48 시간의 수치시뮬레이션을 수행하였다. 사용된 모델 은 일본기상청 기상연구소에서 개발한 LASV-5모 델이며 당 연구소에 설치된 HITACHI 슈퍼컴에 의 해 연구가 수행되었다. 두개의 격자영역은 $50 \times 50$ 의 격자점으로 구성되어 있고, 거친격자영역에서는 격자거리가 20 km , 미세격자영역에서는 5 km 로 정하 였다. 연직으로는 모델의 계산 영역의 상부고도를 6 km 로 잡고, 16 개 고도에 15 개 층으로 나누되 10 ,


Fig. 1. Three-dimensional topographical features near Kangnung city, which consists of $50 \times 50$ horizontal grid number with a 5 km grid interval.
$45,120,235,350,500,700,900,1100,1400,1800$, $2400,3200,4200,5400 \mathrm{~m}$ 와 같이 고도가 증가할수록 층의 간격이 넓어지게 하여 기상요소를 계산하게 하였다.

일본기상청에서 기압, 바람, 비습, 온위 관측자료 와 종관규모 모델에 의해 계산된 기상요소를 지면 $(1000 \mathrm{mb})$ 에서 100 mb 고도까지 5 개 고도와 수평거리 $1.25^{\circ}$ (약 120 km )로 재조정된 12 시간 간격의 $\mathrm{G}^{-}$ ANAL 자료를 본 연구에서 사웅된 모뎉의 초기 기 상입력자료로 사용하기 위해 16 개 연직좌표상의 고 도에 맞게 내삽 및 외삽을 하여 사용하였다. 내삽된 자료는 20 km 간격의 거친격자영역의 초기 측면경 계치로 사용하여 정역학모델에 의해 기상요소를 계 산한 후, 다시 일방둥지기술(one way nesting)에 의 해 5 km 간격의 미세격자영역에서 초기 측면경계치 로 사용하여 비정역학모델에 의해 기상요소를 다시 계산하였다. 계산치는 강릉시와 대관령관측소의 관 측자료와 비교하였으며, 해양의 영향을 고려하여 해 양의 격자점에는 GMS에서 관측된 SST자료를 입 력하여 모델의 입력자료로 사용하였다.

## 3. 모델의 개요

3.1. 정역학모델과 비정역학모델

일본기상연구소에서 개발한 LASV-5모델은 복합 지형순응좌표계 $\left(x, y, z^{*}\right)$ 로 구성된 3 차원적 비정역 학격자모델이며 기본운동방정식은 다음과 같다(Kimura와 Arakawa ${ }^{10)}$, Takahashi ${ }^{18)}$ )

$$
\begin{align*}
& \mathrm{d}_{\mathrm{t}} \mathrm{hu}=f \mathrm{hv}-\mathrm{h} \Theta \partial_{\mathrm{x}} \pi^{\prime}+\Theta\left(\mathrm{z}_{\mathrm{T}}-z^{*}\right) \partial_{\mathrm{x}^{2}} \mathrm{G}_{\mathrm{G}} \partial_{\mathrm{z} *} \pi^{\prime} \\
& +z_{\mathrm{T}}^{2} / \mathrm{h} \partial_{z *}\left(\mathrm{~K}_{\mathrm{m}} \partial_{z *} \mathrm{u}\right)  \tag{1}\\
& \mathrm{d}_{\mathrm{t}} \mathrm{hv}=-f \mathrm{hu}-\mathrm{h} \Theta \partial_{\mathrm{y}} \pi^{\prime}+\Theta\left(\mathrm{z}_{\mathrm{T}}-z^{*}\right) \partial_{\mathrm{y}} \mathrm{z}_{\mathrm{G}} \partial_{\mathrm{z}}{ }^{*} \pi^{\prime} \\
& +z_{\mathrm{T}}^{2} / \mathrm{h} \partial_{z *}\left(\mathrm{~K}_{\mathrm{m}} \partial_{z *} \mathrm{~V}\right)  \tag{2}\\
& \mathrm{d}_{\mathrm{t}} \mathrm{hw}=-\mathrm{z}_{\mathrm{T}} \Theta \partial z^{*} \pi^{\prime}+\operatorname{gh} \theta^{\prime} / \Theta \tag{3}
\end{align*}
$$

여기서
$\mathrm{d}_{\mathrm{t}}=\partial_{\mathrm{t}}+\mathrm{u} \partial_{\mathrm{x}}+\mathrm{v} \partial_{\mathrm{y}}+\mathrm{w} * \partial_{z} *$
$z^{*}=z_{T}\left(z-z_{G}\right) / h$
$h=z_{T}-z_{G}$
$h W^{*}=z_{\mathrm{T}} \mathrm{W}+\left(z^{*}-z_{\mathrm{T}}\right)\left(\partial \partial_{\mathrm{x}} \mathrm{Z}_{\mathrm{G}} \mathrm{u}+\partial_{\mathrm{y}^{2} \mathrm{Z}_{\mathrm{G}} \mathrm{V}}\right)$
$\theta=\mathrm{T}(1000 / \mathrm{P})^{\mathrm{Rd} / \mathrm{C}_{\mathrm{p}}}$
$\theta^{\prime}=\theta-\bar{\Theta}$
$\pi=\mathrm{Cp}\left(\mathrm{P} / \mathrm{P}_{00}\right)_{\mathrm{Rd} / \mathrm{Cp}_{\mathrm{p}}}$
$\pi^{\prime}=\pi-\bar{\pi}$
$\theta, \Theta, \mathrm{T}, \bar{\pi}, \pi, \bar{\pi}^{\prime}, \quad \mathrm{Z}, \mathrm{z}_{\mathrm{T}}, \mathrm{Z}_{\mathrm{G}}$ 와 $\mathrm{K}_{\mathrm{m}}$ 는 온 위(K), 모델영역의 평균온위, 주어진 고도에서의 기 온, 모델영역의 대기에 대한 Exner function, 둥방위

대기에 대한 Exner function $(\theta=\Theta)$, $\pi$ 의 편차, 모델 영역의 시간, 장소 변화에 대한 상부경계층의 고도, 지형고도, 난류운동의 연직확산계수 $\left(\mathrm{m}^{2} / \mathrm{s}\right)$ 이다. $f, \mathrm{~g}$, $u, \mathrm{v}, \mathrm{w}, \mathrm{w}^{*}, \mathrm{P}, \mathrm{P}_{00}, \mathrm{R}_{\mathrm{d}}, \mathrm{C}_{\mathrm{p}}$ 는 Coriolis 변수, 중력 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right), \mathrm{x}, \mathrm{y}, \mathrm{z}$ 축의 속도성분, $\mathrm{z}^{*}$ 좌표축의 속도성분, 기압, 참조고도에서의 기압, 건조공기의 가스상수, 정압비열을 나타낸다.

열역학방정식과 수증기보전법칙으로부터 공기의 복사가열은 다음의 식으로 계산한다.

$$
\begin{align*}
& \mathrm{d}_{\mathrm{t}} \mathrm{~h} \theta^{\prime}=\mathrm{z}_{\mathrm{T}}^{2} / \mathrm{h} \partial \mathrm{z} *\left(\mathrm{~K}_{\mathrm{h}} \partial \mathrm{z}^{*} * \theta^{\prime}\right)+\mathrm{h} \mathrm{Q}_{\mathrm{r}}  \tag{4}\\
& \mathrm{~d}_{\mathrm{t}} \mathrm{~h}_{\mathrm{q}}=\mathrm{z}_{\mathrm{T}}^{2} \mathrm{~h} \partial \mathrm{z} *\left(\mathrm{~K}_{\mathrm{h}} \partial_{z * \mathrm{q}}\right) \tag{5}
\end{align*}
$$

여기서 $\mathrm{Q}_{\mathrm{r}}$ 와 q 는 대기의 복사률, 온위, 수증기 의 비습을 나타내며, 연속방정식은 다음과 같이 주 어진다.

$$
\begin{equation*}
\partial_{x} h u+\partial_{y} h v+\partial_{z *} h w^{*}=0 \tag{6}
\end{equation*}
$$

기상현상의 수평규모가 연직규모 10 배 이상 크다 고 가정하면, 정역학균형에 대해 Eq.(3)를 다음과 같이 압력방정식으로 치환할 수 있다.

$$
\begin{equation*}
\partial_{z} * \pi^{\prime}=\mathrm{h} / \mathrm{z}_{\mathrm{T}} \mathrm{~g} / \mathrm{T}^{2} \theta^{\prime} \tag{7}
\end{equation*}
$$

3.2. 비정역학방정식모델

비정역학계산에 있어서 역학압력변위인 $\pi^{\prime}{ }_{H}$ 는 다음과 같이 나타낼 수 있다.

$$
\begin{equation*}
\partial_{z} \pi_{H}^{\prime \prime}=\mathrm{h} / \mathrm{z}_{\mathrm{T}} \mathrm{~g} / \Theta^{2} \theta^{\prime} \tag{8}
\end{equation*}
$$

비정역학압력계산에서 비정역학압력변위는

$$
\pi_{N}^{\prime}=\pi^{\prime}-\pi^{\prime}{ }_{\mathrm{H}}
$$

$$
\partial_{x x} \pi_{N}^{\prime}+\partial_{y y} \pi_{N}^{\prime}+\left\{\left(z_{T} /\left(z_{T}-z_{G}\right)\right)^{2}\right.
$$

$$
\left.+\left(\left(z *-z_{T}\right) / h\right)^{2}\left(\left(\partial_{x} z_{G}\right)^{2}+\left(\partial_{y} z_{G}\right)^{2}\right)\right\}
$$

$$
\partial_{2 * 2 *} \pi \prime_{N}
$$

$$
+2\left(z *-z_{\mathrm{T}}\right) / \mathrm{h} \partial_{\mathrm{y}_{\mathrm{G}} \mathrm{z}_{\mathrm{G}} \partial_{\mathrm{yz}} * \pi_{\mathrm{N}}^{\prime},}
$$

$$
+\left\{\left(z *-z_{T}\right) / h\right)\left(\partial_{x x} z_{G}+\partial_{y y} z_{G}\right)
$$

$$
+2\left(z^{*}-z_{\mathrm{T}}\right) / h^{2}\left(\left(\partial_{x^{\prime}} z_{\mathrm{G}}\right)^{2}+\left(\partial_{\left.\left.\mathrm{y}^{z_{\mathrm{G}}}\right)^{2}\right) \partial_{z * z_{*}} \pi^{\prime}{ }_{N} .}\right.\right.
$$

$$
\begin{equation*}
=r(x, y, z *) /(\Theta h) \tag{9}
\end{equation*}
$$

로 나타널 수 있으며, $r$ 은 다음과 같이 주어진다.

$$
\begin{aligned}
& \mathrm{r}(\mathrm{x}, \mathrm{y}, \mathrm{z} *)=\partial_{\mathrm{x}} \mathrm{ADVX}+\partial_{\mathrm{y}} \mathrm{ADVY}+\mathrm{z}_{\mathrm{T}} / \mathrm{h} \partial_{\mathrm{z}}{ }^{*} \mathrm{ADVZ} \\
& +1 / h \partial_{x^{2}}{ }_{G} \partial_{z}\left(z^{*}-z_{\mathrm{T}}\right) \text { ADVX } \\
& +1 / \mathrm{h} \partial{ }_{\mathrm{y}} \mathrm{Z}_{\mathrm{G}} \partial_{\mathrm{z}}{ }^{*}\left(\mathrm{z} *-\mathrm{z}_{\mathrm{T}}\right) \text { ADVY } \\
& \text { 여기서 } \\
& \text { ADVX }=\partial_{x} \text { huu }-\partial_{y} \text { huv }-\partial_{z} \text { huw } *+f \text { hv } \\
& -\Theta h \partial{ }_{x} \pi^{\prime}{ }_{N}-\Theta\left(z *-Z_{T}\right) \partial{ }_{x} Z_{G} \partial_{z} \pi^{\prime}{ }_{N} \\
& +z_{\mathrm{T}}^{2} / \mathrm{h} \partial_{z *}\left(\mathrm{~K}_{\mathrm{m}} \partial_{\mathrm{z}} \mathrm{Z}_{\mathrm{u}}\right) \\
& \text { ADVY }=-\partial_{x} \text { huv }-\partial_{y} \text { hvv }-\partial_{z} \text { hvw * }+f \text { hu } \\
& -\Theta \mathrm{h} \partial{ }_{\mathrm{y}} \pi^{\prime}{ }_{\mathrm{N}}-\Theta\left(\mathrm{z} *-\mathrm{Z}_{\mathrm{T}}\right) \partial_{\mathrm{y}} \mathrm{Z}_{\mathrm{G}} \partial_{Z_{z}} \pi^{\prime}{ }_{\mathrm{N}}
\end{aligned}
$$

$$
\begin{gathered}
+z_{\mathrm{T}}^{2} / \mathrm{h} \partial_{z *}\left(\mathrm{~K}_{\mathrm{m}} \partial_{z * v}\right) \\
\text { ADVZ }=-\partial_{\mathrm{x}} \text { huw }-\partial_{\mathrm{y}} \mathrm{hvw}-\partial_{z * h w w} *
\end{gathered}
$$

$z *$ 좌표축에서 시간적분과 연직방향에 대한 Eqs. (1), (2), (4)와 (5)의 해를 얻기 위해 Euler-backward scheme과 Crank-Nicholson scheme을 사용하 였다. 모델의 대기상한에서 압력변화에 대한 파의 방사조건은 Klemp와 Durran ${ }^{9)}$ 이 제시한 방법을 사 용하였다.

저층에서 발생하는 중력파의 반사를 피하기 위해 of u, v, $\Theta$ 와 $q$ 계산시에 Orlanski ${ }^{13)}$ 의 주기성 측면 경계조건을 사용하였다. 거친격자영역에서 정역학모 델의 계산시에 계산시간의 간격을 30 초로 하였으며, 미세겨가영역에서 비정역학모델의 계산시에는 시간 간격을 10 초로 하였다.

톡히 대기경계층 중 지표경계층에서 난류의 운동 과 난류열의 연직확산계수인 $\mathrm{K}_{\mathrm{m}}$ 과 $\mathrm{K}_{\mathrm{h}}$ 를 계산하기 위해 turbulent closure level-2 model(Kimura와 Takahashi ${ }^{11)}$, Yamada ${ }^{20)}$, Yamada와 Mellor ${ }^{21)}$ )를 채 택하였으며, 수증기와 이산화탄소에 의해 홉수되는 장파복사의 순복사량과, 지표로부터 상부로의 속을 계산하는데 지면과 임의의 고도에서의 $\mathrm{H}_{2} \mathrm{O}$ 와 $\mathrm{CO}_{2}$ 투과함수, 유효수증기량, 비습 $\left(\mathrm{g} / \mathrm{cm}^{2}\right)$, 기압 $(\mathrm{mb})$ 을 고려하였다. 태양고도각, 천정각, 위도, 적위, 시간각 의 함수인 순태양복사량은 대류권에서의 복사전도 계산를 고려한 Katayama ${ }^{8)}$ 의 식을 사용하였다.

지표부근의 공기와 홁에 대한 장파복사와 복사가 열에 기인한 Newtonian냉각의 계산도 상세하게 고 려되었다. 지표부근의 에너지수지인 현열과 잠열를 평가하기 위해 지표경계층을 일정한 속을 갖는 층 으로 간주하고, Businger ${ }^{3}$ 와 $\mathrm{Monin}^{12)}$ 이 제시한 상 사이론을 사용하였다. 지온과 지면에서의 비습의 시 간변화를 계산하기 위해 Deardorff ${ }^{(6)}$ 의 강제복원법 을 사용하였다.

## 4. 결과 및 토론

4.1. 기압배치와 종관바람장

1995년 8월 14일 06z(1500LST) 에 중국의 동쪽 연 안에 1006 mb 의 저기압의 중심이 있고, 만주의 서쪽 에 있는 1016 mb 의 고기압의 중심이 한반도 북쪽으 로 빠르게 이동하고 있다(Fig. 2a). 이 고기압이 한 국의 북쪽으로 북서풍과 북풍의 바람을 유도하고, 반면에 동증국에 있는 저기압은 한국의 남쪽에 남 서풍 및 남풍이 불게 하였다. 한반도 중심을 가로질 러 전선이 놓여있어, 미세격자영역에서 날씨는 전선 의 영향을 받고 있었다. 비록 기압배치가 한국의 동 해에서 남동풍과 황해에서 남서풍을 생성시키지만, 관측된 바람은 기압계에 의해 생성된 바람과는 일

치하지 않았다. 이것은 산악과 연안 및 해양에서 추 가적인 대기순환을 일으키는 평지와 산악, 해양과 육지간의 지형영향과 열적대비에 의해 기인하기 때 문이다.

18z(8월 15일 03시)에는 기압계의 중심이 동쪽으 로 이동해 가며, 저기압은 2 mb 와 고기압은 4 mb 의 강화가 있었다. 전선은 거의 같은 지역에 머물고 있 었고, 약간의 기압경도력 증가에 의해 종관풍의 변 화가 있었다(Fig. 2b).

## 4.2. 바람장-정오무렵

8월 14 일 12 시에 황해상의 10 m 고도에서 서풍의 종관풍이 탁월하며, 한반도를 거처 동쪽에 있는 연 안산악을 통과하고 있다. 동쪽의 연안을 따라 Vla-
divostok( $41^{0} \mathrm{~N}$ )에서 $\operatorname{Ulchin}\left(37^{0} \mathrm{~N}\right)$ 까지는 해양에서 내륙으로 내륙풍(onshore wind)이 불었고, Ulchin에 서 Pusan $\left(35^{\circ} \mathrm{N}\right)$ 까지는 남풍이 불었다. 반면에 외해 인 동해에서는 바람의 특별한 유형이 없었다. 미세 격자영역에 있는 강롱시는 서쪽에 높은 산악인 대 관령과 동쪽에 해양을 끼고 있어 내륙에서는 남서 풍, 해양에서는 동풍의 영향 하에 있었다. 따라서 해 양에서 내륙으로 부는 해풍(sea-breeze)과 강릉시 부근의 평지에서 산으로 부는 곡풍(valley wind)이 복합된 상승경사풍(upslope wind)과 대관령의 서쪽 에서 불어와서 동쪽의 사면을 따라 하강하는 서풍 이 산의 경사면에서 만나는 상이한 바람장을 나타 내고 있다(Fig. 3a, 3b). 거시격자영역에서 보다 미 세격자영역에서 계산된 바람이 관측치와 더 잘 부


Fig. 2. Surface weather map at 06z(1500LST), August 14, 1995(a) and 18z(0300LST, August 15)(b).


Fig. 3. Wind fields $(\mathrm{m} / \mathrm{s}$ ) in a coarse-mesh domain adjacent to Korean peninsula at 1200LST14, 1995(a) and a fine-mesh domain near Kangnung city(b). Thin dash and circle o denote topography and Kangnung city.

합되는데, 이것은 입력자료에서 보다 섬세하게 지형 과 해양의 영향을 고려 할 수 있고, 계산과정에서 모델이 보다 민감하게 반응할 수 있기 때문이다.

미세격자영역에서 바람과 경계층 구조의 3차원적 인 상태를 보기 위해 Fig. 3b에서 대관령(서쪽)-강 룽(중심)-동해(동쪽)을 직선으로 그어서 연직분포를 조사하였다(Fig. 4a, 4b). 서풍의 종관풍이 대관령을 넢어 강릉시내로 불어올 때, 동해에서 강릉시내로 부는 동풍의 해풍과 강릉시내에서 대관령으로 부는 곡풍이 결합된 상숭경사풍(upslope wind)이 대관령 사면의 중간에서 만나며, 이 지점에서는 무풍이 되

지만, 상승경사풍이 대관령의 정상쪽으로 상승하여 약 1700 m 의 고도에 도단한 후 서풍에 밀려 연안해 양의 상공에서 동풍의 회귀풍 (return flow)이 된 다. Fig. 4 b 에서 보는 바와 같이 무풍지대는 연안 에서 내륙 15 km 지점인 대관령의 동쪽 사면의 중 간부분에 위치한다.

주간에는 강릉의 외해에서는 풍속이 $3 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 이지만 강릉시 내륙에서는 곡풍과 해풍이 결합된 표층풍의 풍속은 $5 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 로 강해진다. 종관서풍의 하강풍이 동 풍의 해풍과 곡풍이 결합된 상승경사풍을 억제하여 대관령의 동쪽 사면에서는 $1.0 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 의 약풍이 존재하


Fig. 4. Vertical profiles of wind $\operatorname{vector}(\mathrm{m} / \mathrm{s}$ ) on a straight cutting line $\mathrm{A}-\mathrm{B}(\mathrm{Mt}$. Taeguallyung-Kangnung city-East Sea) in Fig. 3(b)(a) and wind speed $(\mathrm{m} / \mathrm{s})(\mathrm{b})$. Two kinds of circulations consist of a small one over the coast and a large one over the open sea. Dash line and Kan denote sea-breeze front and Kangnung city.


Fig. 5. As shown in Fig. 4(a), except for vertical wind speed $(\mathrm{cm} / \mathrm{s})(\mathrm{a})$ and vertical diffusion coefficient for turbulent heat $\left(\mathrm{m}^{2} / \mathrm{s}\right)(\mathrm{b})$. Negative value denotes downward motion of air and positive one is vice verse. CBL and TIBL are convective boundary layer and thermal internal boundary layer, respectively.

지만, 대관령의 정상부근에서는 $4 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 의 서풍이 불 게 된다(Fig. 5a). 이때 해풍전선(sea-breeze front) 이 산의 동쪽에 국한되는 것은 태백산맥이 장벽과 같은 역할을 하고, 또 서쪽분지에서 대관령의 정상 거처 동쪽사면을 따라 하강하는 하강풍(downslope wind)이 해풍의 상승을 방해하기 때문이다.
4.3. 대기경계층-정오무렵

Fig. 5 b 에서 난류열의 연직확산계수, $\mathrm{K}_{\mathrm{h}}$ 는 주간의 공기의 가열상태를 알 수 있으며, 대류현상의 강도 와 대류경계층(convective boundary layer)의 고도 를 파악하는데 매우 중요하다. 대관령 서쪽의 분지, 대관령 정상과 동쪽 사면에서는 $120 \mathrm{~m}^{2} / \mathrm{sec}$ 이상의 값을 나타내며, 반면에 해면상에서는 $5 \mathrm{~m}^{2} / \mathrm{sec}$ 의 작 은 값을 나타낸다. 난류확산계수의 높은 값은 해양 에서보다 산의 양쪽 사면이나 정상에서 나타나며, 이것은 태양복사에 의해 산의 지면이 가열되고, 지 면에 접한 공기가 해면에서 보다 지면으로부터 더 많은 현열를 받아 가열되기 때문이다

산의 동쪽에서는 1700 m 이상의 고도에서는 연직 난류확산계수가 거의 일정하고, 이 이상의 고도에서 는 변화가 없으므로 대류경계충의 발달은 이 고도 까지 국한된다. 대관령 서쪽의 분지인 풍상측에서는 대류경계층이 1000 m 까지 발달하며, 반면에 해안에 서 산의 정상쪽으로 동쪽사면을 따라서 발달하는 대류겅계층(즉 열적내부경계층; thermal internal boundary layer)이 찬 해풍에 의해 냉각되어 그 두 께가 100 m 이하로 작아진다.

그림에서 보는 바와 같이 해풍은 약 100 km 외해 에서 시작하여 서쪽의 내륙으로 이동해 가며, 열적

내부경계층은 해풍전선(sea-breeze front)의 내부에 존재한다. 산의 경사면과 강릉연안 분지의 열 차이 에 의한 곡풍과 해양 및 육지 상공의 기온 차에 의 해 생성된 동풍의 해풍에 의해 강화된 상승경사풍 이 1500 m 이상의 고도까지 상승하여 다시 동해로 회귀하는 순환을 나타내며, 외해에서 큰 순환 2개로 나타난다. 한국의 타 지역에서는 관측되지 않은 강 릉 연안지역의 특이한 기상현상이다.

## 4.4. 바람장-일몰무렵

일몰이 가까운 시각인 8월 14 일 18시에는 태양복 사열이 줄어들어 열적대류(thermal convection)가 약해져서 곡풍이 약해지고, 지면과 해면상공의 기온 차가 작아져 해풍도 약해지므로 상승경사풍도 약해 진다. 따라서 해풍순환의 크기는 작아지지만 여전히 해풍전선 내에는 2 개의 크고, 작은 순환이 존재한다 (Fig. 6a, 6b, 7a, 7b). 또한 대관령의 정상을 넘어 동쪽 사면을 따라 내려오는 하강풍의 풍속은 상승 경사풍의 약화로 인해 차츰 증가하게 된다.

Fig. 8 a 에서 연직하강속도가 $12 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 로 증가하면 서 강릉시의 서쪽 입구인 동쪽 사면의 하단부에 거 의 도달해 있음을 볼 수 있다. 강릉시가 있는 연안 에서는 연직상승속도가 $10 \mathrm{~cm} / \mathrm{s}$ 정도로 여전히 강하 므로 해풍순환은 유지하게 된다. 서풍의 하강풍과 동풍의 상승경사풍이 만나는 무풍지대가 내륙 10 km 에 위치하며, 저녁시간이 가까워지면서 무풍지대가 연안에 차츰 가까워지고 있다. 무풍지역의 이동에 따라 표층풍 풍계가 변화하는 지점을 알게 되어 해 풍이 어느 정도 내륙으로 진출이 가능한 가를 정확 히 알 수 있다.

(a)

(b)

Fig. 6. Wind fields( $\mathrm{m} / \mathrm{s}$ ) in a coarse-mesh domain adjacent to Korean peninsula at 1800LST, August 14, 1995(a) and a fine-mesh domain near Kangnung city(b). Thin dash and circle o denote topography and Kangnung


Fig. 7. Vertical profiles of wind vector $(\mathrm{m} / \mathrm{s})$ on a straight cutting line $\mathrm{A}-\mathrm{B}(\mathrm{Mt}$. Taeguallyung-Kangnung city-East Sea) in Fig. 6(b)(a) and wind speed( $\mathrm{m} / \mathrm{s}$ )(b). Dash line and Kan denote sea-breeze front. and Kangnung city.


Fig. 8. As shown in Fig. 7(a), except for vertical profiles of vertical wind speed $(\mathrm{cm} / \mathrm{s})(\mathrm{a})$ and vertical diffusion coefficient for turbulent heat $\left(\mathrm{m}^{2} / \mathrm{s}\right)(\mathrm{b})$. Negative value denotes downward motion of air and positive one is vice verse. CBL denotes convective boundary layer.

Fig. $9 a$ 의 모형적인 그림에서 낮에는 해풍과 곡풍 이 결합된 상승경사풍이 강릉연안에서 대관령의 동 쪽 사면을 따라 상승하고, 산의 정상에서 동쪽의 사 면을 따라 하강하는 하강풍과 만나 부분적으로 상 쇄된 후, 2 개의 바람이 1700 m 까지 상승한 후 동해 로 돌아가는 회귀풍이 된다. 해풍전선 내에서 작은 순환은 연안-대기경계층의 정상-연안의 흐름을 나 타내며, 큰 순환은 연안-대류경계층의 고도-외해연안의 흐름을 갖게 되어, 연안에서 위치의 변화에 따라 풍계가 다르게 나타난다. 야간에는 산의 경사 면과 강릉분지의 지면 냉각의 차이에 의해 생성된 산풍과 결합된 하강풍이 경사도가 매우 큰 대관령

의 사면을 따라 내려오면서 강풍으로 강화되고, 또 한 강릉분지에서 해양으로 부는 육풍이 대관령의 사면을 따라 내려오는 하강풍을 끌어 당겨 더욱더 강한 하강폭풍(downslope wind storm)으로 발달하 므로 연안 지면에 도달한 하강폭풍이 상부로 튀어 오르는 수리잠프운동(hydraulic jump motion)을 일 으켜 내부중력파(internal gravity waves)의 발달을 초래한다(Fig. 9b). 실재 일믈 후의 연구결과에서 잘 나타나고 있다(Fig. 11a).

## 4.5. 대기경계층-일몰무렵

태양복사량의 감소에 따라 지표의 가열이 약해지 고, 이로 인해 지표로부터 대기로의 현열 전이량이


Fig. 9. Schematic profiles of atmospheric circulations for daytime hours. Below sea-breeze front, a and b indicate a small circulation of coast-top of convective layer(or mountain)-coast and a large circulation of coast-top convectively layer(or mountain)-open sea-coast(a) and $c$ indicates the development of nocturnal downslope wind storm along the eastern slope of mountain(b). Wind storm induces the propagation of internal gravity waves, bounding up toward the atmosphere over the coastal sea. d indicates land-breeze from the coast toward the open sea.


Fig. 10. Wind fields( $\mathrm{m} / \mathrm{s}$ ) in a coarse-mesh domain adjacent to Korean peninsula at 0000 LST, August 15(a) and fine-mesh domain near Kangnung city(b). Thin dash and circle o denote topography and Kangnung.

감소하므로 현열속 수렴이 작게 일어나기 때문에 지표상공의 대기층의 가열도 작게 된다. 따라서 대 류경계층의 두께가 매우 앝아져서 대관령 정상과 서쪽의 분지에서 대류경계층이 약 100 m 및 200 m 의 얕은 두께를 갖고 존재한다. 반면에 강릉시를 포함 한 연안에서는 대관령의 동쪽 사면의 중간부분까지 100 m 두께의 열적내부경계층이 해풍전선 아래에 존 재한다(Fig, 8b). 그러나 19시부터 태양광선이 사라 짐에 따라 지표냉각이 일어나므로 대류경계층의 형 성은 일어나지 않는다.
4.6. 바람장-자정무렵

8월 15 일 00 시에는 중국 대륙에 있는 저기압에 의해 생성된 남서풍계의 종관풍이 강릉 부근의 동 쪽 연안 산악지역을 관동하여 대관령 정상을 넘어 강롱시의 서쪽 입구에 있는 대관령의 동쪽 사면을 따라 내려오는 산풍이 강릉시에서 연안해양으로 부 는 육풍과 결합하여 강한 하강풍이 된다(Fig. 10a, Fig. 10b). 이때 동쪽사면에서 하강풍의 풍속은 $14 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 로 강하지만 대관령 정상과 강릉시에서 표층 풍속 $4 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 와 $3 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 정도로 강한 바람은 아니었다.

그러나 Fig. 10a과 Fig. 10b에서 표층픙속이 $4 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$


Fig. 11. Vertical profiles of wind $\operatorname{vector}(\mathrm{m} / \mathrm{s}$ ) on a straight cutting line $A-B(M t$. Taeguallyung- Kangnung city-East Sea) in Fig. $10(\mathrm{~b})(\mathrm{a})$ and wind speed $(\mathrm{m} / \mathrm{s})(\mathrm{b})$. Kan denotes Kangnung city. Wind storm with maximum speed of $14 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ is developed along the eastern slope of the mountain and internal gravity waves with a hydraulic jump motion bounding upward are also developed.


Fig. 12. As shown in Fig. 11(a), except for vertical wind $\operatorname{speed}(\mathrm{cm} / \mathrm{s})(\mathrm{a})$ and potential temperature $(\mathrm{k})(\mathrm{b})$. Negative value denotes downward motion of air mass and positive one is vice verse. Wind storm under the downward transport of momentum is developed following the dash lines of falling down potential temperature lines along the eastern slope of the mountain and it implies the falling of air masses by the strong downslope wind. The energy of internal gravity waves are propagated into upper levels, following another dash line in the right

내외로 다소 강하게 나타나지만 Fig. 11a와 Fig. 11 b 에서 바람의 연직분포를 보면 동쪽 사면을 따라 연직하강풍(downslope wind)의 표층풍속이 $10 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 로 강화되고, 하강풍의 중심부의 최대풍속이 $18 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 까 지 증가함을 알 수 있다. 이때 Fig. 12 b 의 연직속도 가 사면을 따라 $46 \mathrm{~cm} / \mathrm{s}$ 로 크며, 매우 강한 하강풍 또는 하강폭풍이 동쪽 사면의 하부까지 도달한 후, 강릉의 중심부에서 수리잠프운동을 하면서 연안해

의 1 km 상공까지 투어 오르게 되고, 이로 인해 산 의 후면에서 내부중력파의 생성이 초래된다. Choi ${ }^{4)}$ 와 Choi와 $\mathrm{Kim}^{5}$ 에 의해 하강폭풍으로 간주되었던 이전의 연구는 최대풍속이 $27 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 를 갖고 주간과 야 간의 구분없이 2 일간 지속된 하강폭풍의 경우에 대 한 연구만 있었다. 수치 실험을 통해 높고 경사진 산과 분지에서 얼마나 열적난류(thermal turbulence) 가 강하고 해풍과 육풍의 강도가 얼마나 크게 기여

하는 가에 따라 이런 종류의 바람폭풍의 생성 여부 가 결정되게 됨을 알 수 있다.

낮에 대관령의 정상에서 하강풍이 생기지 않는 이유는 $2 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 내지 $3 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 의 서풍이 대관령 정상을 넘 어 동쪽 사면을 따라 하강풍으로 불어 내리더라도, 해풍과 곡풍이 결합된 상승경사풍이 강릉 연안분지 에서 대관령의 사면을 따라 상승해 오므로 하강풍 과 서로 부분적으로 상쇄되어 하강풍속이 약해지기 때문이다. 그러나 야간에는 강릉분지에서 열적대류 가 없어지고, 산의 경사면과 강릉분지의 지면 냉각 의 차이에 의해 산풍이 생성되어 대관령의 정상의 서풍을 끌어당기는 역할을 하게 되고, 강릉분지에서 육풍이 해양으로 불게 됨으로 하강풍이 강화되기 매우 쉽다.

대관령의 동쪽 사면에서 야간에 하강폭풍이 발생 하려면 관측자료에서 보는 바와 같이 대관령 정상 에서 $4 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 의 속도의 바람이 경사도 $45 \%$ 이상의 사 면을 따라 하강하면 6 m 이상의 강한 바람으로 강화 되며, 강릉시내에서 해양으로 부는 육풍의 영향을 하강풍이 받으므로 풍하측인 사면에서는 $10 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 이 상 쉽게 강화될 수 있다. 이때 강릉시내에서 하강풍 이 상층으로 수리잠프를 하므로 강릉시 서쪽에서는 $6 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 의 강한 바람이 불고, 동쪽에서는 $2 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 의 약한 바람이 존속함에 유의할 필요가 있다. 강릉 기상청 의 위치가 수리잠프가 일어나는 동쪽에 위치하므로 관측자료도 $2.3 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 의 약풍으로 나타났다. 때로 관측 값이 $10 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 이상으로 나타낸 경우인 1995년의 경우 에는 수리잠프가 강릉시의 동쪽 연안까지 영향을 주었으나, $\mathrm{Choi}{ }^{4}$ 의 논문에서는 이에 대한 설명이 부 족하였다. 흥미로운 점은 강릉시의 서쪽에서는 강한

바람폭풍이 나타나지만 연안에서 상부로 튀어 오르 는 내부중력파의 밑에 위치한 연안표층풍이 $2 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 로 약하고, 이것은 낮에 해풍의 풍속이 $5 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 보다 훨씬 약함을 알 수 있다(Fig. 12a) 무풍지대도 연안에서 5 km 내지 10 km 외해 쪽에서 나타난다.

## 4.7. 대기경계층-자정무렵

온위의 연직 구조를 분석해 보면, 대관령의 동쪽 사면에서 온위선이 하강하는데 이것은 공기의 하강 이 일어남을 나타내고 있다(Fig. 12b). 즉 공기의 강한 침강이 일어나서 하강폭풍이 발생하고, 하강 폭풍이 연안지면에서 수리잠프를 함으로써 내부중 력파의 생성을 초래하고, 오른쪽의 점선을 따라 내 부중력파의 에너지가 대기상부로 전파되므로 하부 에서 상부로 내부중력퐈가 튀어 오른다. 야잔에 지 면의 냉각에 의해 강릉분지에서는 역전층의 고도가 100 m 내외로 매우 작으나 낮의 열적내부경계층에 비해서 50 m 정도 작다. 따라서 일반적으로 내륙의 평지에서 낮에 대류경계층의 고도가 1 km 내외이고 밤에는 역전층의 고도가 300 m 내외로 감소하여 공 기층의 하강을 유도하는 역할은 강릉분지에서 기대 할 수 없다.

## 4.8. 바람장-익일 일출무렵

8월 15 일 06 시에는 비록 일출 후이지만 해풍이나 곡풍이 크게 생성할 수 있을 정도로 지표의 가열이 되지 못하여 00 시의 최대하강풍속 $18 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 에 비해 하 강풍의 풍속이 $10 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 로 많이 감소하였다(Fig. 13a, 13b). 이때 연직 하강속도가 $44 \mathrm{~cm} / \mathrm{s}$ 로 00 시의 $46 \mathrm{~cm} / \mathrm{s}$ 와 비슷하며, 여전히 강한 하강폭풍이 대관 령의 동쪽 사면을 따라 존재하고, 연안에서 내부중


Fig. 13. Wind fields $(\mathrm{m} / \mathrm{s})$ in a coarse-mesh domain adjacent to Korean peninsula at 0600 LST, August 15(a) and for fine-mesh domain near Kangnung city(b).

력파가 강하게 발달하고 있다. 따라서 바람의 분포 상태는 00 시와 여전히 비슷하며, 대관령의 정상에서 의 표층풍속은 변화가 없고, 강룽시내의 표층풍속만 약간 감소하고 있다(Fig. 14a, 14b, 15a). 무풍지대는 강릉연안의 육지와 해양의 경계면 부근에서 나타난 다.
4.9. 대기경계층-익일 일출무렵

Fig. 15 b 의 온위의 연직구조에서 나타난 바와 같 이 공기가 동쪽 사면을 따라 강하게 침강하고 있어

하강폭풍의 발달을 초래하였고, 연안해역에서는 내 부중력파의 에너지가 대기상부로 전파되어 내부중 력파의 지속적인 발달이 유지되고 있음을 알 수 있 다. 동쪽 사면을 따라 하강폭풍과 내부중력파 의 발달구조는 00 시와 비슷하며, 이런 현상이 익일 아침까지 지속된다는 점이 특이하다.
4.10. 바람장-익일 아침

8월 15 일 09 시에는 해풍과 곡풍이 결합된 상승경 사풍이 강릉분지를 거처 내륙으로 진출하고 있고,

(b)

Fig. 14. Vertical profiles of wind vector $(\mathrm{m} / \mathrm{s}$ ) on a straight cutting line $\mathrm{A}-\mathrm{B}$ (Mt. Taeguallyung-Kangnung city-East Sea) in Fig. 13(b)(a) and wind speed(m/s)(b). kan denotes Kangnung city. Downslope wind still induces the development of internal gravity waves in the lee sideof the mountain.


Fig. 15. As shown in Fig. 14(a), except for vertical wind $\operatorname{speed}(\mathrm{cm} / \mathrm{s})(\mathrm{a})$ and potential temperature( k )(b). Negative value denotes downward motion of air and positive one is vice verse. Wind storm under the downward transport of momentum is still developed following the dash line in the eastern side of the mountain and the energy of internal gravity waves are propagated into upper levels, following another dash line in the right.


Fig. 16. Wind fields $(\mathrm{m} / \mathrm{s})$ in a fine mesh domain near Kangnung city at 0900 LST, August 15 (a) and vertical profiles of wind $(\mathrm{m} / \mathrm{s})$ on a straight cutting line $\mathrm{A}-\mathrm{B}(\mathrm{Mt}$. Taeguallyung-Kangnung city-East Sea) in Fig. 16(a)(b). Thin dash denotes topography. Downdlope wind and upslope wind induce the existence of internal gravity waves in the lee side of the mountain, but the waves become weaken. Shallow sea-breeze circulation is also detected in the inland coast and coastal sea


Fig. 17. As shown in Fig. 16(b), except for vertical wind speed $(\mathrm{cm} / \mathrm{s})(\mathrm{a})$ and vertical diffusion coefficient for turbulent heat $\left(\mathrm{m}^{2} / \mathrm{s}\right)(\mathrm{b})$. Negative value denotes downward motion of air and positive one is vice verse. CBL and TIBL are convective boundary layer and thermal internal boundary layer, respectively.

풍상측인 대관령의 서쪽 분지에서 대류경계층이 발 달하고, 동쪽 사면에 위치한 강릉분지에서 대관령의 정상을 향해 내부경계층이 약하게 발달하고 있다 (Fig. 16a, 16b, 17a, 17b). 동쪽 사면을 따라 여전히 강한 하강풍에 의해 유도된 내부중력파는 존재하지 만 해풍전선의 내륙으로의 확장에 의해 매우 약해 져 있으며, 해풍전선이 강릉 연안의 풍계에 뚜렷하 게 영향을 미치고 있다. 연직속도의 분포에서도 하 강풍의 하강하는 범위가 09시에 비해 동쪽 사면을 따라 보다 위쪽으로 이동해 가고, 상승경사풍이 강 릉시를 관통하여 대관령의 사면으로 상승하는 범위 도 위쪽으로 확대되어 감을 볼 수 있다. 강릉기상청

의 관측자료를 분석해 보면, 08 시까지는 풍계가 여 전히 까지는 $230^{\circ}$ 로 서풍의 영향 하에 있고, 09시 이 후에 풍계가 $70^{\circ}$ 인 동풍으로 바뀌게 된다. 이것은 비록 해풍과 곡풍이 생성되어도 밤에 발달한 서풍 인 하강풍보다 여전히 야해 풍계가 서풍의 상태를 나타나게 되기 때문이다.

09시에 해풍이 강릉시 서쪽인 산의 하단부 까지 진출하므로 무풍지대도 하강폭풍과 상숭 경사풍이 만나는 지점인 강릉시 서쪽에서 나 타난다(Fig. 16a).
4.11. 대기경계층-익일 아침

09 시에 태양광선에 의해 지표의 가열이 차츰 강

화되면서 대류경계층은 대관령 정상과 서쪽의 내륙 분지에서 약 200 m 두께로 발달하고, 또 대관령 정 상에서 동쪽 사면의 중간부분까지 대류경계층이 발 달한다(Fig. 17b). 해풍과 곡풍이 합처진 상승경사 풍이 강롱시를 거처 동쪽 사면을 따라 상승하고 하 강풍이 동쪽 사면의 중간까지만 하강하므로 사면의 중간부분 위의 고도에서는 건조하고 따뜻한 공기가 존재한다.

반면 동쪽 사면 중간부분 이하의 고도에서는 연 안에서 강룽시를 거처 산의 하단부까지 지표가열과 해풍의 영향을 받는 내부경계층이 약 100 m 내외의 두께로 발달한다.
4.12. 바람장-익일 정오무렵

15 일 12 시에는 뚜렷하게 전날의 경우와 유사한 양상의 대기의 순환이 나타낸다(Fig. 18a, 18b, 19 a ). 종관서풍이 대관령을 넘어 동쪽 사면을 따라

(a)

(b)

Fig. 18. Wind fields $(\mathrm{m} / \mathrm{s}$ ) in a fine mesh domain near Kangnung city at 1200 LST, August 15 (a) and vertical profiles of wind $(\mathrm{m} / \mathrm{s})$ on a straight cutting line $\mathrm{A}-\mathrm{B}(\mathrm{Mt}$. Taeguallyung-Kangnung city-East Sea) in Fig. 18(a)(b). Thin dash line denotes topography. Wind storm disappears and upslope wind combined with valley wind and sea breeze goes up to 1500 m height. Then it becomes a return flow in the upper level over the sea. Two kinds of circulations-a small one over the coast and a large one over the open sea are still detected, similar to the case of 12LST in the previous day.


Fig. 19. As shown in Fig. 18(b), except for vertical wind speed(cm/s)(a) and vertical diffusion coefficient for turbulent heat $\left(\mathrm{m}^{2} / \mathrm{s}\right)(\mathrm{b})$. Negative value denotes downward motion of air and positive one is vice verse. CBL in the basin of upwind side and TIBL in the coastal area are convective boundary layer and thermal internal boundary layer, respectively.

Table 1. Comparison of calculated wind $(\mathrm{m} / \mathrm{s})$ to observed one at Kangnung city from August 14 through 15, 1995

| Date | 00 | 03 | 06 | 09 | 12 | 15 | 18 | 21 |
| :--- | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| $8 / 14$ | Observed | 200 | 200 | 230 | 180 | 200 | 50 | 90 |
|  | $(2.3)$ | $(2.3)$ | $(2.3)$ | $(2.2)$ | $(1.2)$ | $(2.2)$ | $(1.7)$ | $(2.2)$ |
|  | Calculated | 230 | 230 | 230 | 180 | 130 | 90 | 120 |
|  | $(2.0)$ | $(2.0)$ | $(2.0)$ | $(2.2)$ | $(2.0)$ | $(3.0)$ | $(2.0)$ | $(2.2)$ |
| $(24 \mathrm{hrs})$ |  |  |  |  |  |  |  |  |$]$

하강하고, 동해에서 강릉시내로 부는 동풍인 해풍 과 강릉시내에서 대관령으로 부는 곡풍이 졀합된 상승경사-풍이 대관령의 사면의 중간에서 하강풍과 만난 후, 상승경사풍이 대관령의 정상쪽으로 상승 하여 약 1500 m 의 고도에 도달한 후 서풍에 밀려 동쪽의 연안해양의 상공으로 이동하는 동풍의 회귀 풍으로 바뀌게 된다. 전날의 12 시의 경우와 같이 무풍지대는 연안에서 내륙 15 km 지점인 대관령의 동쪽 사면의 중간 부분에 위치한다.
강릉의 외해에서는 풍속이 $3 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 이지만 강릉시 내륙에서는 곡풍과 해풍이 결합된 표층풍의 풍속이 $5 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ 로 강해진다. 약 80 km 외해에서 연안으로 해풍 이 불기 시작하여 강릉시를 거처 대관령 동쪽 사면 을 따라 상승한 후 다시 하강하는 양상도 전날과 매 우 유사하며, 작은 순환이 연안에 있고, 큰 순환은 외해에서 연안으로 이루워지는 2 개의 순환이 존재 하는 것도 전날과 같다. 전날과 다른 점은 대류경계 충의 발달이 다소 약하여, 대류경계층의 고도가 1500 m 에 국한하며 상승경사풍의 상승고도가 전날 보다 약 200 m 정도 낮은 점이다. 따라서 강룽연안 에서는 낮에 2 개의 작고, 큰 순환이 항상 나타난다.

### 4.13. 대기경계층-익일 정오무렵

연직난류확산계수, $\mathrm{K}_{\mathrm{h}}$ 는 대관령 서쪽의 분지, 대 관령의 정상과 동쪽 사면에서는 $110 \mathrm{~m}^{2} / \mathrm{s}$ 이상의 값 을 나타내며, 반면에 해면 상에서는 $5 \mathrm{~m}^{2} / \mathrm{s}$ 의 작은 값을 나타낸다. 태양복사에 의해 산의 지면이 가열 되고, 지면에 접한 공기가 지면으로부터 현열을 받 아 가열된 대류경계층의 고도가 해발 1500 m 고도 까지 국한되는데, 이는 연직난류학산계수가 1500 m 에서 거의 일정하고, 이 이상의 고도에서는 변화가 없기 때문이다(Fig. 19b).

대류경계층의 고도가 전날 12 시에 비해 약 200 m 정도 낮아졌는데, 연직난류확산계수값이 전날에 비

Table 2. Comparison of calculated wind $(\mathrm{m} / \mathrm{s}$ ) to observed one at Mt. Taegullyang observatory in the upwind side of Kangnung city from August 14 through 15, 1995

| Date |  | 00 | 03 | 06 | 09 | 12 | 15 | 18 | 21 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 8/14 | Observed | $\begin{gathered} 270 \\ (6.0) \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \hline 270 \\ & \hline(3.8) \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 270 \\ & (3.3) \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 270 \\ & (4.2) \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 270 \\ & (4.3) \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 270 \\ & (5.2) \end{aligned}$ |  |  |
|  | Calculated | $\begin{gathered} 270 \\ (6.0) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 270 \\ (4.5) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 270 \\ (4.0) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 260 \\ (5.0) \\ (2 \mathrm{Ahrs}) \end{gathered}$ |  |  |  | $\begin{gathered} 270 \\ (5.0) \end{gathered}$ |
| 8/15 | Observed | $\begin{gathered} 290 \\ (3.7) \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & 270 \\ & (3.7) \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 270 \\ & (1.3) \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 250 \\ & (2.7) \end{aligned}$ |  |  |  |  |
|  | Calculated | $\begin{gathered} 290 \\ (4.0) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 270 \\ (4.0) \\ (42 \mathrm{hrs}) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 270 \\ (3.5) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 200 \\ (4.0) \\ (48 \mathrm{hrs}) \end{gathered}$ |  |  |  |  |

해 약 $10 \mathrm{~m}^{2} / \mathrm{s}$ 작으므로 지표로부터 대기층으로 향 하는 현열속의 수렴 (convergence of sensible heat flux)이 전날에 비해 작게 일어나기 때문이다. 따라 서 대류경계층의 발달은 지표부근에서 현열속의 수 렴의 강도가 크면 클수록 강화되며, 발달하는 고도 가 본 연구기간 동안 해발 1500 m 이상으로 상승함 을 알 수 있다. 대관령 서쪽의 분지인 풍상측에서 는 대류경계층의 두께가 800 m 에 달할 정도로 발달 하며, 반면 해안에서는 산의 정상 쪽으로 동쪽 사 면을 따라 발달하는 대류경계층(즉 열적내부경계 층)이 찬 해풍에 의해 넝각되어 강릉시내에서는 그 두께가 200 m 내외로 전날과 유사하다. 그러나 대류 경계층과 내부경계층의 두께는 09시에 비해 현저하 게 발달하여, 15 시 무렵는 최대가 된다. 이와 같이 대류경계층은 일몰 전까기 지속된다.

## 5. 결 론

강룽지방에서는 바람폭풍이 빈번하게 출현하는 데, 이는 높고 경사진 산악의 지형 특성과 분지 및 해양의 열수지에 영향에 크게 좌우된다. 대관령의 서쪽에서 대관령의 정상을 넘어 동쪽 사면을 따라 하강하는 서풍이 강하면 강할수록 크게 하강풍이 발달하여 하강폭풍을 생성하게 된다. 비록 낮에는 해풍과 곡풍이 결합된 경사풍이 강릉 연안분지에서 대관령의 사면을 따라 상숭해 하여 하강풍과 서로 부분적으로 상쇄되어 하강풍속이 약해지기 때문에 하강폭풍은 생성될 수가 없다. 그러나 야간에는 강 릉분지에서 열적대류가 없어지고, 산의 경사면과 강릉분지의 지면 냉각의 차이에 의해 산풍이 생성 되고, 서풍과 산풍이 결합된 하강풍이 경사도가 매 우 큰 대관령의 사면을 따라 내려오면서 강풍으로 발달하기가 매우 쉽다. 또한 강릉분지에서 해양으 로 부는 육풍인 서풍이 강하면 강할수록 크게 하강

풍이 발달하여 하강폭풍을 생성하게 된다. 비록 낮 에는 해풍과 곡풍이 결합된 상승경사풍이 강릉 연 안분지에서 대관령의 사면을 따라 상승하지만 하강 풍과 서로 부분적으로 상쇄되어 하강풍속이 약해지 기 때문에 하강폭풍은 생성될 수 없다. 그러나 야 간에는 강릉분지에서 열적대류가 없어지고, 산의 경사면과 강릉분지의 지면 냉각 차이에 의해 산픙 이 생성되고, 서풍과 산풍이 결합된 하강풍이 경사 도가 매우 큰 대관령의 사면을 따라 내려오면서 강 풍으로 발달하기가 매우 쉽다. 또한 강릉분지에서 해양으로 부는 육풍이 대관령의 사면을 따라 내려 오는 하강풍을 끌어 당기므로 더욱더 강한 하강폭 풍으로 발달하며, 내부중력파의 발달을 초래하고, 강릉분지에서 상부로 튀어오르는 수리잠프운동을 일으킨다. 따라서 동쪽 사면을 따라 발생하는 바람 폭풍을 예측하기 위해서는 대관령의 정상부근의 풍 속의 강도를 파악하고 낮에 발달하는 경사풍의 강 도를 참고하는 것이 중요하다고 생각된다. 낮에 강 했던 상승경사풍이 밤에 사라지면, 하강풍의 진출 를 방해했던 강도만큼은 아니더라도 역으로 상당한 강도로 하강풍의 발달에 도움을 주기 때문이다. 이 에 대해서는 보다 더 심도 있는 연구가 필요하다.

## 감사의 글

과학기술부지원의 "1999-2002년 해양관측을 통한 해상풍 검증 및 예측연구(체계운용을 위한 가상해양 환경 분석기술: 해양기상환경의 분석 및 예측기술)" 에 의해 이 연구가 수행되었으며, 한국해양연구원 김창식 박사님과, 기상청 기상연구소에 감사를 드립 니다.

## 참 고 문 헌

1) Arya, S.P.S., 1988. Introduction to micrometeorology. Academic Press, 1-307.
2) Bluestein, H. B., 1993. Synoptic-dynamic meteorology in midlatitudes. Oxford Univ., 594pp.
3) Businger, J. A., 1973. Turbulence transfer in the atmospheric surface layer. In Workshop on Micrometeorology(D. A. Haugen, ed). Amer. Meteor. Soc., 67-100.
4) Choi, H., 1996. Numerical modelling for air flows in the eastern mountainous coastal seas of Korea. La Mer, 34, 133-148.
5) Choi, H. and J. Kim, 1997. Three-dimensional numerical prediction on the evolution of nocturnal thermal high(tropical night) in a basin. Korean J. Geophy. Res., 25(1), 57-81.
6) Deardoff, J. W., 1978. Efficient prediction of ground surface temperature and moisture with inclusion of a layer of vegetation. Geophys. Res., 38, 659-661.
7) Holton, J. R., 1992. Introduction to dynamic meteorology. Academic Press., 1-510.
8) Katayama, A., 1972. A simplified scheme for computing radiative transfer in the troposphere. Technical report No. 6, Dept. of Meteorol., U.C.L.A., 77pp.
9) Klemp, J. B. and D. R. Durran, 1983. An upper condition permitting internal gravity wave radiation in numerical mesoscale models. Mon. Wea. Rev., 111, 430-440.
10) Kimura, F. and S. Arakawa, 1983. A numerical experiment of the nocturnal low level jet over the Kanto plain. J. Meteor. Soc.. Japan, 61, 848-861.
11) Kimura, F. and S. Takahashi, 1991. The effects of land-use and anthropogenic heating on the surface temperature in the Tokyo metropolitan area: numerical experiment, Atmos. Envir., 25, 155-164.
12) Monin, A. S., 1970. The atmospheric boundary layer. Annual Review of Fluid Mechanics, 2, 225-250.
13) Orlanski, I., 1976. A simple boundary condition for unbounded hyperbolic flows. J. Comp. Phys., 21, 251-269.
14) Palmer, T. N., G. J. Smith, and R. Swinbank, 1986. Alleviation of a systematic westerly bias in general circulation and NWP models through and orographic gravity wave drag parameterization. Q. J. R. Meteor. Soc., 112, 1001-1039.
15) Pielke, R. A., 1984. Mesoscale meteorological modeling. Academic Press, 612pp.
16) Raynor, G. S., S. SethuRaman, and R. M. Brown, 1979. Formation and characteristics of coastal internal boundary layer during onshore flows. Boundary Layer Meteor., 16, 4587-4604.
17) Segal, M., C. H. Yu, R. W. Arritt, and R. A. Pielke, 1988. On the impact of valley/ridge thermally induced circulations on regional pollutant transport. Atmos. Environ., 22, 471486.
18) Takahashi, S., 1997. Manual of LAS model reviced by Dr. J. Sato, 50pp.
19) Whiteman, C. D. 1990. Observations of thermally developed wind system in mountainous terrain. Atmospheric Processes over complex terrain, Meteor. Monogr., No. 40, Amer. Meteor. Soc., 5-42.
20) Yamada, T., 1983. Simulation of nocturnal drainage flows by a q2-1 turbulence closure model. J. Atmos. Sci., 40, 91-106.
21) Yamada, T. and G. L. Mellor, 1983. A numerical simulation of the BOMEX data using a turbulence closure model coupled with ensemble cloud relations. Q. J. R. Meteor. Soc., 105, 925-944.

[^0]:    Corresponding Author : Hyo Choi, Dept. of Atmospheric Environmental Sciences, Kangnung National University, Kangnung, 210-702, Korea.
    Phone : +82-33-652-0356
    E-mail : choihyo@knusun.kangnung.ac.kr

