温位係数 $\left(\frac{760}{N}\right)^{0.288}$ 及び $\left(\frac{750}{N}\right)^{0.288}$ の表*

山 口 悟

次の温位係数の表は $\left(\frac{760}{N}\right)^{0.288}$ 及び $\left(\frac{750}{N}\right)^{0.188}$ の値を求めたものである。 $\left(\frac{750}{N}\right)^{0.288}$ の値に就ては、既に $400 \leq N \leq 799$ の値を求めたものがあり、天気と氣候第5巻第8號に載つて居るが、筆者は更に $50 \leq N \leq 399$ を計算し（こゝで $AR/c_p = 0.2884$ とした事は前掲の表と同様である）、兩者を一纏めに示す事にした。ラヂオゾンテ等の觀測から低壓の方の値が必要となつて來たからである。尙此の760耗を標準氣壓としたもの以外に750耗(1000ミリバール)を標準氣壓としたものも必要なので $\left(\frac{750}{N}\right)^{0.288}$ の値も計算して載せる事にした。この値は760耗を標準氣壓とした係數に0.99621を乗じて750耗(1000ミリバール)標準の係數に換算したものである。尙是等の表は荒川技師の御指導により出來たものである。

$\left(\frac{760}{N}\right)^{0.188}$ の表

N	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9
50	2.192	80	67	55	44	33	22	11	00	90*
60	2.080	70	60	51	41	32	23	15	06	98*
70	1.989	81	73	65	58	50	43	35	28	21
80	1.914	07	01	94*	87*	81*	75*	68*	62*	56*
90	1.850	44	39	33	27	22	16	11	05	00
100	1.795	90	85	80	75	70	65	60	55	51
110	1.746	46	42	37	33	28	24	20	15	07
120	1.703	03	99*	95*	91*	87*	83*	79*	75*	72*
130	1.664	60	57	53	50	46	43	39	36	32
140	1.629	29	26	22	19	16	12	09	06	03
150	1.597	94	91	88	85	82	79	76	73	70
160	1.567	67	65	62	59	56	54	51	48	45
170	1.539	40	38	35	32	30	27	25	22	20
180	1.513	15	13	10	08	05	03	01	98*	96*
190	1.489	89	87	85	83	80	78	76	74	72
200	1.466	70	68	65	63	61	59	57	55	53
210	1.444	49	47	45	43	41	39	37	35	34
220	1.423	30	28	26	24	22	21	19	17	15
230	1.403	12	10	08	06	05	03	01	99*	98*
240	1.384	93	91	89	88	86	84	83	81	80
250	1.366	78	76	75	73	72	70	69	67	66
260	1.349	63	61	60	58	57	55	54	52	51
270	1.333	48	46	45	43	42	41	39	38	36
280	1.318	34	32	31	30	28	27	26	24	23
290	1.304	20	19	18	16	15	14	13	11	10

300	07	06	05	04	02	01	00	99*	98*	96*
310	1.295	94	93	91	90	89	88	87	86	84
320	1.283	83	82	81	80	79	78	76	75	73
330	1.272	72	71	70	69	68	66	65	64	62
340	1.262	61	60	59	58	57	56	55	54	52
350	1.252	51	50	49	47	47	45	44	43	42
360	1.243	40	39	38	38	37	36	35	34	33
370	1.234	31	30	29	28	27	26	25	24	23
380	1.225	21	20	19	19	18	17	16	15	14
390	1.217	12	11	10	09	09	08	07	06	05
400	1.209	03	02	02	01	00	99*	98*	97*	96*
410	1.201	94	93	92	92	91	90	89	88	87
420	1.193	87	86	85	84	83	82	81	80	79
430	1.185	78	78	77	76	75	74	73	72	71
440	1.177	71	70	69	69	68	67	66	65	64
450	1.169	63	62	62	61	60	59	59	58	57
460	1.161	56	55	54	54	53	52	52	51	50
470	1.153	49	48	47	47	46	45	44	43	42
480	1.145	42	41	40	40	39	38	37	36	35
490	1.137	35	34	34	33	32	32	31	30	29
500	1.129	28	28	27	26	26	25	24	23	22
510	1.121	22	21	21	20	19	19	18	17	16
520	1.113	16	15	14	14	13	13	12	11	10
530	1.105	10	09	08	08	07	06	06	05	04
540	1.097	03	03	02	02	01	01	00	99*	98*
550	1.089	97	97	96	96	95	94	94	93	93
560	1.081	92	92	91	90	90	89	89	88	87
570	1.073	86	86	85	85	84	84	83	82	82
580	1.065	81	81	80	80	79	78	78	77	76
590	1.057	76	75	75	74	74	73	73	72	71
600	1.049	70	70	69	69	68	68	67	67	66
610	1.041	65	65	64	64	64	63	63	62	61
620	1.033	61	60	60	60	59	58	58	57	56
630	1.025	56	55	55	54	54	53	53	52	51
640	1.017	51	50	50	49	49	48	48	47	47
650	1.009	46	46	45	45	44	44	43	43	42
660	1.001	42	41	41	40	40	39	39	38	37
670	0.993	37	37	36	36	35	35	34	34	33
680	0.985	33	32	32	31	31	30	30	29	29
690	0.977	28	28	27	27	26	26	25	25	24
700	0.969	236	232	227	223	219	215	211	206	202
710	0.961	198	194	190	186	182	177	173	169	165
720	0.953	157	153	149	145	141	137	133	129	125
730	0.945	117	113	109	105	101	097	093	089	085
740	0.937	077	073	069	066	062	058	054	050	046
750	0.929	038	034	030	027	023	019	015	012	008
760	0.921	0000	996*	992*	989*	985*	981*	977*	974*	970*
770	0.913	996*	992*	988*	984*	980*	976*	972*	968*	964*
780	0.905	958	955	951	947	944	940	936	933	929
790	0.897	925	922	918	914	911	907	903	900	896
800	0.889	889	885	882	878	875	871	867	864	860

* S. Yamaguti: Potential Temperature Factors $\left(\frac{760}{N}\right)^{0.288}$ and $\left(\frac{750}{N}\right)^{0.288}$ for Various Pressures in mm Hg.

$\left(\frac{750}{N}\right)^{0.288}$ の表

N	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9
50	2.184	71	59	47	36	25	13	03	92*	82*
60	2.072	62	52	43	34	25	16	07	98*	90*
70	1.982	74	66	58	50	43	35	28	21	14
80	1.907	00	93*	87*	80*	74*	67*	61*	55*	49*
90	1.843	37	32	26	20	15	09	04	98*	93*
100	1.788	83	78	73	68	63	58	54	49	44
110	1.740	40	35	31	26	22	17	13	09	05
120	1.696	92	88	84	81	77	73	69	65	61
130	1.654	58	54	50	47	43	40	36	33	29
140	1.613	23	19	16	13	10	06	03	00	97*
150	1.571	88	85	82	79	76	73	70	67	64
160	1.531	61	59	56	53	50	48	45	42	40
170	1.492	34	32	29	27	24	22	19	17	14
180	1.454	09	07	04	02	00	97*	95*	93*	90*
190	1.418	84	81	79	77	75	73	71	68	66
200	1.383	64	62	60	58	56	54	52	50	48
210	1.349	44	42	40	38	36	34	32	30	28
220	1.316	24	22	21	19	17	15	13	12	10
230	1.284	06	04	03	01	99*	97*	96*	94*	92*
240	1.253	87	86	84	82	81	79	78	76	74
250	1.223	73	71	70	68	67	65	64	62	60
260	1.194	57	56	54	53	51	50	48	47	46
270	1.166	43	41	40	38	37	36	34	33	31
280	1.139	29	27	26	25	23	22	21	19	18
290	1.113	15	14	13	11	10	09	08	06	05
300	1.088	02	01	00	99*	98*	96*	95*	94*	93*
310	1.064	89	88	87	86	84	83	82	81	80
320	1.041	78	77	76	75	74	73	72	71	69
330	1.019	67	66	65	64	63	62	61	60	58
340	0.998	56	55	54	53	52	51	50	49	48
350	0.978	46	45	44	43	42	41	40	39	38
360	0.959	36	35	34	33	32	31	30	29	28
370	0.941	26	25	24	23	22	21	20	19	18
380	0.924	17	16	15	14	13	12	11	10	09
390	0.908	08	07	06	05	04	03	02	01	00

400	1.199	97	97	96	95	94	93	92	92	91
410	1.180	90	89	88	87	87	86	85	84	83
420	1.162	83	82	81	80	79	78	78	77	76
430	1.145	74	74	73	72	71	71	70	69	68
440	1.129	67	66	65	65	64	63	62	61	60
450	1.114	59	58	58	57	56	55	55	54	53
460	1.099	52	51	50	50	49	48	48	47	46
470	1.085	45	44	43	43	42	41	41	40	39
480	1.071	38	37	36	36	35	34	34	33	32
490	1.058	31	30	30	29	28	28	27	26	25
500	1.045	24	24	23	22	22	21	20	20	19
510	1.033	18	17	17	16	15	15	14	14	13
520	1.021	12	11	10	10	09	09	08	07	06
530	1.010	06	05	04	04	03	02	02	01	00
540	1.000	99	98	98	97	97	96	95	95	94
550	0.990	94	93	93	92	92	91	90	89	89
560	0.981	88	88	87	86	86	85	85	84	83
570	0.972	82	82	81	81	80	80	79	79	78
580	0.964	77	77	76	76	75	74	74	73	72
590	0.956	72	71	71	70	70	69	69	68	67
600	0.948	66	66	65	65	64	64	63	63	62
610	0.940	61	61	60	60	60	59	59	58	57
620	0.933	57	56	56	55	55	54	54	53	52
630	0.925	52	51	51	50	50	49	49	48	47
640	0.918	47	46	46	45	45	44	44	43	43
650	0.911	42	42	41	41	40	40	39	39	38
660	0.904	38	37	37	36	36	35	35	34	33
670	0.897	33	33	32	32	31	31	30	30	29
680	0.890	29	28	28	27	27	26	26	25	25
690	0.883	24	24	23	23	23	22	22	21	20
700	0.876	19	19	19	18	18	18	17	17	16
710	0.869	15	15	15	14	14	14	13	13	12
720	0.862	11	11	11	11	10	10	09	09	08
730	0.855	07	07	07	07	06	06	05	05	04
740	0.848	03	03	03	03	02	02	02	01	00
750	0.841	00	99*	99*	99*	98*	98*	97*	97*	96*
760	0.834	95	95	95	94	94	93	93	92	91
770	0.827	92	92	91	91	90	90	89	89	88
780	0.820	88	88	88	87	87	86	86	85	84
790	0.813	85	84	84	84	83	83	82	82	81

録 事

十二月臨時會 昭和 13 年 12 月 16 日(金)午後 4

時より中央氣象臺構内中村記念館にて開催、講

演 5. 座長 畠山幹事 出席者 35 名

1. 増山元三郎君：聯立一次方程式の數値解法

規準方程式その他一般一次聯立方程式を解く場合、クラゼンの方法より見易く簡単な技術のあることを述べる。

2. 増山元三郎君：一般特有方程式の數値解法

特有方程式の解法としては従来ラプラス、ルヴェリエ、ヤコビ、クリロフ、ダニエフスキの方法

が知れて居るが、双二次形式の場合には使へなかつたり、非對稱の場合に使へなかつたりする。著者は一般双二次形式の場合の解法を述べる。その特別な場合として一方が單位行列の場合(クリロフの方法より簡單)及び、更に對稱な場合を取扱ひ、その操作の幾何學的考察から主軸方向を簡單に求める計算様式を示す。

3. 荒川秀俊君：凝結高度の分布と雷の發生

4. 高橋浩一郎君：氣溫の豫想に就いて

天氣豫報の量的豫報の一部門として氣溫の豫想