

JAERI-M
86-088

ナトリウムの熱力学的諸物性値表

1986年6月

朝日 義郎・田中 洋次*

JAERI-Mレポートは、日本原子力研究所が不定期に公刊している研究報告書です。
入手の間合わせは、日本原子力研究所技術情報部情報資料課（〒319-11 茨城県那珂郡東海村）あて、
お申しこしてください。なお、このほかに財団法人原子力弘済会資料センター（〒319-11 茨城県那珂郡
東海村日本原子力研究所内）で複写による実費領布をおこなっております。

JAERI-M reports are issued irregularly.

Inquiries about availability of the reports should be addressed to Information Division Department
of Technical Information, Japan Atomic Energy Research Institute, Tokaimura, Naka-gun, Ibaraki-
ken 319-11, Japan.

© Japan Atomic Energy Research Institute, 1986

編集兼発行 日本原子力研究所
印 刷 日青工業株式会社

JAERI-M 86-088

ナトリウムの熱力学的諸物性値表

日本原子力研究所東海研究所原子炉安全工学部

朝日 義郎・田中 洋次*

(1986 年 5 月 21 月受理)

圧力と比エンタルピ（あるいは温度）との函数として、ナトリウムの諸物性値を与える計算コードSODIUMを開発し、そしてSODIUMによってナトリウム諸物性値表を作成した。これら数値表はナトリウムの熱流力過程の数値シミュレーションに用いることができる。

東海研究所：〒 319-11 茨城県那珂郡東海村白方字白根 2-4

*ニュークリアデータ帳

Numerical Tables of Thermodynamic
Properties of Sodium

Yoshiro ASAHI and Yoji TANAKA*

Department of Reactor Safety Engineering

Tokai Research Establishment

Japan Atomic Energy Research Institute

Tokai-mura, Naka-gun, Ibaraki-ken

(Received May 21, 1986)

The numerical tables of thermodynamic properties of sodium are given as functions of pressure and specific enthalpy. To this end, the computer code SODIUM was developed. The numerical tables thus obtained can be used for numerical simulation of thermal-hydraulic processes of sodium.

Keywords: Thermodynamic Property, Sodium, Computer Code,
Manual Thermal-Hydraulic Process

* Nuclear Data Corporation

目 次

1. 序	1
2. ナトリウムの熱力学的諸物性値の求め方	2
2.1 飽和物性値	2
2.2 サブクール液物性値	5
2.3 過熱蒸気物性値	8
3. ナトリウムの熱力学的諸物性値表作成プログラム SODIUM	10
3.1 概 要	10
3.2 入力データの説明	10
3.3 出力ファイルの内容	12
4. 結 論	13
参考文献	14
付録 ナトリウムの熱力学的諸物性値表	15

Contents

1. Introduction	1
2. Calculation of thermodynamic properties of sodium	2
2.1 Saturated properties	2
2.2 Subcooled liquid properties	5
2.3 Superheated steam properties	8
3. SODIUM ; a computer program to generate tables of thermodynamic properties of sodium	10
3.1 General description of the code	10
3.2 Input data specification	10
3.3 Contents of output file	12
4. Conclusion	13
References	14
Appendix : Tables of thermodynamic properties of sodium	15

表 の リ ス ト

表 1. サブクール液の諸物性値計算式の係数

表 2. 過熱蒸気の諸物性値計算式の係数

表 3. SODIUMコードの入力データの例

記 号

C_p	定圧比熱	(J / kg / °K)
C_v	定容比熱	(J / kg / °K)
h	比エンタルピ	(J / g · mol)
h_{ge}	気化潜熱	(J / g · mol)
P	圧 力	(atm)
T	温 度	(°K)
T_c	臨界温度 = 2509.46°K	
V	音 速	(m / s)
α_p	熱膨張係数	(°K ⁻¹)
r_v	熱的圧力係数 = $\left(\frac{2P}{2T} \right)$	(Pa / °K)
ρ	密 度	(kg / m ³)

添 字

g	蒸 気
l	液
sat	飽 和

1. 序

ナトリウムの熱力学的諸量の数値を与えることは、ナトリウムの熱流過程の数値シミュレーションにおいて重要である。計算結果の精度と信頼性のみならず、計算の効率(コスト)までも熱力学的諸量の与え方に依存する。熱力学的諸量の与え方として最も望ましいものは、ヘルムホルツの自由エネルギーから計算する方法即ちカノニカル表現法であると考えられる。この例として Goldammer と Kottowski によるもの⁽¹⁾があるが、彼らの与えた式は飽和領域で特異点を有しているので、Gibbs函数を用いて飽和状態を決定することが不可能である。その他の方法として、状態方程式の(2階)微分に対する経験式に基づいた Breton⁽²⁾の方法があるが、この方法は分割領域内で首尾一貫しているけれど領域境界では一貫していない。

このように、上記2つの方法では、実用的なナトリウムの諸物性値表を作成することは困難である。そこでこの報告書では、Fink-Leibowitz^(3,4)に従って、実用的なナトリウムの諸物性値表を作成することを考える。しかし、彼らの方法で計算しても文献(3)に与えられている数値表の一部は再現できないことがわかった。このようなときには、文献(3)の数値表を近似する式を最小二乗法で作ることとした。

このように確定した式に従って、計算プログラム SODIUM を開発し、ナトリウムの熱力学的諸量の数値表を作成した。独立変数として(圧力, 温度)か(圧力, 比エンタルピ)のうちどちらでも選ぶことができる。付録Bには(圧力, 比エンタルピ)を独立変数とした時に SODIUM が与える数値群を示す。

2. ナトリウムの熱力学的諸物性値の求め方

ANL 法による値と ANL 表による値とを比較検討したところ、次のような問題点があった。

(1) 飽和状態

ANL 法では $T < 1644^\circ\text{K}$ に対する $r_v = \left(\frac{\partial P}{\partial T} \right)_v$ が与えられていない。

(2) 過熱蒸気

ANL 法では、単体、2重体、4重体のモル分率を与えなければならないが、その与え方が不明確である。

(3) サブクール液

ANL 法で必要とされる数値微積分のアルゴリズムが示されていない。

上述のように(1)ANL法による値と、ANL表による値とが不一致であるとき、あるいは(2)ANL法が明確でないときは、ANL表を基にして最小二乗法を適用した。

本節では、このようにして整理した諸物性値計算式について述べる。これらの式のうち、理論的な式の詳細については文献(3)、(4)を参照されたい。

この節では(圧力、温度)を独立変数として諸量を与えている。しかし(圧力、比エンタルピ)を独立変数とする計算体系に対しては、次のようにして、独立変数を(圧力、比エンタルピ)系に変換しなければならない。

(1) 飽和領域

飽和圧力 P は飽和温度 T の関数として $P = f(T)$ として与えられているので、 P を与えてニュートン法でこの式を T について解けば $T(P)$ テーブルを得る。

(2) 単相領域

比エンタルピ h は圧力 P と温度 T の関数として、 $h = f(P, T)$ として与えられている。 P と h とを与えて、ニュートン法でこの式を T について解けば、 $T(P, h)$ テーブルを得る。

2.1 飽和物性値

本報告で、飽和量として考慮したものは、飽和圧力、飽和液比エンタルピ、飽和蒸気比エンタルピ、飽和液密度、飽和蒸気密度、飽和液定圧比熱、飽和蒸気定圧比熱、飽和蒸気定容比熱、飽和液定容比熱である。以下に確定した式を記す。

2.1.1 飽和液比エンタルピと飽和蒸気比エンタルピ

$371^\circ\text{K} \leq T \leq 1644^\circ\text{K}$ のとき、

$$h_e = h_s(298) + C_0 + C_1 T + C_2 T^2 + C_3 T^3 + C_4 T^{-1}$$

$$h_g = h_e + h_{gl}$$

ここに

$$h_{gl} = 3.3305 \times 10^4 \left(1 - \frac{T}{T_c} \right) + 8.0142 \times 10^4 \left(1 - \frac{T}{T_c} \right)^{0.2}$$

$$C_0 = -7.1393 \times 10^3$$

$$C_1 = 35.206$$

$$C_2 = -7.0513 \times 10^{-3}$$

$$C_3 = 2.5711 \times 10^{-6}$$

$$C_4 = -1.2428 \times 10^5$$

1644°K < T ≤ T_c のとき

$$h_l = h_s(298) + E + F(T - T_\mu) - \frac{1}{2} A_H T_c \left(1 - \frac{T}{T_c} \right)^{B_H}$$

$$h_g = h_e + h_{gl}$$

$$h_{gl} = A_H T_c \left(1 - \frac{T}{T_c} \right)^{B_H}$$

ここに

$$E = 81,678 \text{ (J/g} \cdot \text{mol)}$$

$$F = 18.525 \text{ (J/g} \cdot \text{mol} \cdot \text{°K)}$$

$$T_\mu = 1644.26 \text{ (°K)}$$

$$A_H = 43.402 \text{ (J/g} \cdot \text{mol} \cdot \text{K)}$$

$$B_H = 0.32227$$

2.1.2 飽和蒸気圧 (atm)

$$\ln P = 18.832 - \frac{13113}{T} - 1.0948 \ln T + 1.9777 \times 10^{-4} T$$

2.1.3 飽和蒸気密度と飽和液密度

$$\rho_l = b_0 + b_1 T + b_2 T^2 + b_3 T^3 \quad 371^\circ\text{K} \leq T \leq 1644^\circ\text{K}$$

$$\rho_c \left\{ 1 + A \left(1 - \frac{T}{T_c} \right)^B + C (T_c - T)^2 \right\} \quad 1644^\circ\text{K} < T \leq T_c$$

ここに

$$b_0 = 1011.8$$

$$b_1 = -0.22054$$

$$b_2 = -1.9226 \times 10^{-5}$$

$$b_3 = 5.6371 \times 10^{-9}$$

$$A = 2.3709$$

$$B = 0.31645$$

$$C = 2.8467 \times 10^{-7}$$

$$\rho_c = 214.1 \text{ (kg/m}^3\text{)}$$

2.1.4 飽和液定圧比熱

$$(C_p)_l = C_{\text{sat}} + \frac{T a_p r_{\text{sat}}}{\rho_l}$$

ここに

$$C_{\text{sat}} = \left(\frac{\partial h_e}{\partial T} \right)_{\text{sat}} - \frac{r_{\text{sat}}}{\rho_l}$$

$$r_{\text{sat}} = \left(\frac{\partial P}{\partial T} \right)_{\text{sat}}$$

$$a_p = a_{\text{sat}} + \beta_T r_{\text{sat}}$$

$$a_{\text{sat}} = - \frac{1}{\rho_l} \left(\frac{\partial P_l}{\partial T} \right)_{\text{sat}}$$

$$\beta_T = \frac{\beta_s C_{\text{sat}} + \frac{T}{\rho_l} a_{\text{sat}} (a_{\text{sat}} + \beta_s r_{\text{sat}})}{C_{\text{sat}} - \frac{T}{\rho_l} r_{\text{sat}} (a_{\text{sat}} + \beta_s r_{\text{sat}})}$$

$$\beta_s = \begin{cases} \frac{1}{\rho_e V_2} & 371^\circ\text{K} \leq T \leq 1644^\circ\text{K} \\ \beta_{s,m} \frac{1 + \frac{\theta}{b}}{1 - \theta} & 1644^\circ\text{K} \leq T \end{cases}$$

$$V = 2660.7 - 0.37667 T - 9.0356 \times 10^{-5} T^2$$

$$b = 3.4066$$

$$\beta_{s,m} = 1.7364 \times 10^{-4} \text{ (Mpa}^{-1}\text{)}$$

$$T_m = 370.98 \text{ (}^\circ\text{K)}$$

2.1.5 飽和蒸気定圧比熱

$$1644.26^\circ\text{K} \leq T \leq T_c$$

$$(C_p)_g = (C_{\text{sat}})_g + \frac{T (a_p)_g r_{\text{sat}}}{\rho_g}$$

ここに

$$(C_{\text{sat}})_g = \left(\frac{\partial h_g}{\partial T} \right)_{\text{sat}} - \frac{r_{\text{sat}}}{\rho_g}$$

$$(\alpha_p)_g = - \frac{\rho_g}{\left(\frac{\partial \rho_g}{\partial T}\right)_{\text{sat}}} \left(1 - \frac{r_{\text{sat}}}{r_v}\right)$$

$$r_v = r_v^c + A (T_c - T)^{1/2} + B (T_c - T)$$

$$A = -0.025165$$

$$B = 3.4175 \times 10^{-4}$$

$$r_c = 0.46652$$

$$371^\circ\text{K} < T < 1644.26^\circ\text{K}$$

$$(C_p)_g = \xi_0 + \xi_1 T + \xi_2 T^2 + \xi_3 T^3$$

ここに

$$\xi_0 = -0.6238927 \times 10^2$$

$$\xi_1 = 0.2854764$$

$$\xi_2 = -0.2141192 \times 10^{-3}$$

$$\xi_3 = 0.5028786 \times 10^{-7}$$

2.1.6 定容比熱

$$(C_v)_g = \zeta_0 + \zeta_1 T + \zeta_2 T^2 + \zeta_3 T^3$$

$$(C_v)_l = (C_p)_l \beta_s / \beta_T$$

ここに

$$\zeta_0 = -0.6061327 \times 10^2$$

$$\zeta_1 = 0.25848355$$

$$\zeta_2 = -0.2054598 \times 10^{-3}$$

$$\zeta_3 = 0.4974504 \times 10^{-7}$$

2.2 サブクール液物性値

サブクール海の諸物性値については、ANL法による値とANL表による値とは大きな不一致がみられた。そこで次のように、ANL表を基に最小二乗法を使って計算式を作成した。これらの式の係数を表1にFORTRAN形式で示す。

$$h_l = \sum_{i=1}^5 \sum_{j=1}^5 X X (i, j) T^{5-i} P^{5-j}$$

$$(C_p)_l = \sum_{i=1}^5 \sum_{j=1}^5 X X X (i, j) T^{5-i} P^{5-j}$$

$$\rho_l = \sum_{i=1}^5 \sum_{j=1}^5 X X X X (i, j) T^{5-i} P^{5-j}$$

但し, ここでは $[h_\ell] = \text{KJ/mol}$, $[(C_p)_\ell] = \text{J/mol/}^\circ\text{K}$

$[P] = \text{MP}_a$

表1 サブクール液の諸物性値計算式の係数

XX : h_ℓ の係数
 XXX : ρ_ℓ の係数
 XXXX : $(C_p)_\ell$ の係数

DIMENSION XX (5, 5), XXX (5, 5), XXXX (5, 5)

```

DATA XX/ 0.13713290126989D-18, -0.70390579634201D-15,
0.12605399285920D-11, -0.93967647489174D-09,
0.24789615652973D-06, -0.13481204466815D-16,
0.70166204637040D-13, -0.12684142554038D-09,
0.95060360575735D-07, -0.25104807730948D-04,
0.47463959063439D-15, -0.24328873453570D-11,
0.43689336076161D-08, -0.32526839774604D-05,
0.85028158315811D-03, -0.92746934714262D-14,
0.40658504361277D-10, -0.69947238944329D-07,
0.48196966500710D-04, 0.10662291203343D-01,
-0.14122410002694D-12, 0.32407494266920D-08,
-0.83708321905388D-05, 0.36519499206680D-01,
-0.77858436226555D+01/

DATA XXX/ 0.15289931155008D-17, -0.72189778176416D-14,
0.12252304609559D-10, -0.87697983268889D-08,
0.21973544985199D-05, -0.12800295356906D-15,
0.61149865384497D-12, -0.10449283527853D-08,
0.75101688410234D-06, -0.18805982890702D-03,
0.25391082522012D-14, -0.12893412107927D-10,
0.22470596023750D-07, -0.16447188453110D-04,
0.40361681462462D-02, 0.34437043493106D-13,
-0.87309367009755D-10, 0.16023224624081D-06,
0.25454903171201D-04, 0.14955803601978D+00,
-0.25584943513170D-11, 0.14354949074387D-07,
-0.30365295953998D-04, -0.21421498713117D+00,
0.10103007233093D+04/

DATA XXXX/ -0.91403177378156D-19, 0.47748087263980D-15,
-0.87419976197691D-12, 0.66615359135296D-09,
-0.17876542149588D-06, 0.61703260017171D-17,
-0.36669877595305D-13, 0.72642484845923D-10,
-0.58471678194022D-07, 0.16343240690332D-04,
-0.25369114371986D-16, 0.55795783552716D-12,
-0.14963866431949D-08, 0.14043498609832D-05,
-0.42782862421416D-03, -0.60503254630595D-14,
0.12813952738954D-10, -0.96350052647847D-08,
-0.50967107095297D-05, 0.19810175228854D-02,
0.10325192393305D-11, -0.49725909952451D-08,
0.16619131946828D-04, -0.21415357712558D-01,
0.37673443318554D+02/

```

2.3 過熱蒸気物性値

サブクール液物性値と同様に、過熱蒸気物性値も、ANL法による値と、ANL表による値とに大きな不一致がみられたので、最小二乗法によるANL表の近似を試みた。ところが、高圧時には、これら諸量が大きな非線型性をもつために有効な近似が困難であった。そこで圧力を7気圧までに制限した。得られた式の係数は第2表にFORTRAN形式で載せてある。

$$h_g = \sum_{i=1}^5 \sum_{j=1}^3 X X (i, j) T^{5-i} P^{3-j}$$

$$(C_p)_g = \sum_{i=1}^5 \sum_{j=1}^5 X X X (i, j) T^{5-i} P^{5-j}$$

$$\rho_g = \sum_{i=1}^5 \sum_{j=1}^5 X X X X (i, j) T^{5-i} P^{5-i} P^{5-j}$$

但し、ここでは $[h_g] = \text{KJ/mol}$, $[(C_p)_g] = \text{J/mol/}^\circ\text{K}$

$$[P] = \text{MPa}$$

表2 過熱蒸気の諸物性値計算式の係数

XX : h_g の係数
 XXX : ρ_g の係数
 XXXX : $(C_p)_g$ の係数

DIMENSION XX(5,3),XXX(5,5),XXXX(5,5)

```

DATA XX/      0.13634440796682E-08, -0.65109461920683E-05,
              0.11377743539986E-01, -0.85943729895029E+01,
              0.23686572142881E+04, -0.77854141356870E-07,
              0.39338139050036E-03, -0.74167681207009E+00,
              0.61867480238787E+03, -0.19278148922634E+06,
              0.15848976464485E-10, -0.77036797443815E-07,
              0.13793556213956E-03, -0.86400824231765E-01,
              0.13090753242292E+03/

DATA XXX/     0.86387085939372E-09, -0.41832438708293E-05,
              0.75280320718694E-02, -0.59708164389566E+01,
              0.17637023749678E+04,  0.20843642530345E-09,
              -0.10712483544723E-05,  0.19811247242376E-02,
              -0.15344832851609E+01,  0.40390942528727E+03,
              -0.13162962606660E-08,  0.63907275493025E-05,
              -0.11465982494850E-01,  0.89810159145989E+01,
              -0.25775870444127E+04,  0.14883601817030E-10,
              -0.75671827843416E-07,  0.14475982599236E-03,
              -0.12523375114045E+00,  0.44028956132485E+02,
              -0.53401339042949E-14,  0.26741937630545E-10,
              -0.49877248817056E-07,  0.41058278060999E-04,
              -0.12583403332653E-01/

DATA XXXX/    0.91398580014771E-04, -0.43912897742049E+00,
              0.77938346476099E+03, -0.60405645085329E+06,
              0.17183653046901E+09, -0.10331597913976E-03,
              0.49648594647432E+00, -0.88136236907227E+03,
              0.68323214056334E+06, -0.19439594572626E+09,
              0.12159640642426E-04, -0.58518526147781E-01,
              0.10404118494732E+03, -0.80777693088915E+05,
              0.23016652697621E+08,  0.69739355157846E-06,
              -0.35506854759062E-02,  0.67534074787020E+01,
              -0.56905220316164E+04,  0.17936834630910E+07,
              0.24564527045629E-09, -0.12285015685797E-05,
              0.22880852526814E-02, -0.18807038081499E+01,
              0.59626796546608E+03/
  
```

3. ナトリウムの熱力学的諸物性値表作成プログラム SODIUM

3.1 概 要

このプログラムは、圧力とエンタルピを独立変数として、ナトリウムの熱力学的諸量の数値表を出力する。諸物性値の計算方法は第2節で述べた通りである。計算コードSODIUMは次のような手順で計算がすすむ。

- ① 入力データ即ち一群の（圧力，エンタルピ）を読み込む。
- ② 入力データ数に応じて領域の割当てを行う。
- ③ 入力データの単位変換を行う。
- ④ 圧力基準飽和量を求める。
- ⑤ 変数変換を行う。
- ⑥ サブクール液の熱力学的諸量を求める。
- ⑦ 過熱蒸気の熱力学的諸量を求める。
- ⑧ ④，⑥，⑦で求めた諸量の単位変換を行う。
- ⑨ ファイル出力，リスト出力を行う。

コードSODIUMで使用されるファイルは次の通りである。

ファイル番号1 (VBS) ナトリウム物性値出力用
 ファイル番号5 (FB) 入力データ読み込み用
 ファイル番号6 (FB) プリントアウト用

3.2 入力データの説明

入力データは以下のように4群に分けて入力される。以下に各変数について、変数タイプ（I = 整数，R = 実数）記号，変数の説明を記す。

- (a) データ群1 圧力とエンタルピの代表点の数
 FORMAT (3 I 6, 12 X, I 6)

	変数タイプ	記号	
1	I	IPMAX	圧力代表点数
2	I	ILMAX	サブクールエンタルピ代表点数
3	I	IGMAX	過熱蒸気エンタルピ代表点数
4	I	IFLG	= 1 (必ず入力する)

- (b) データ群2 圧力代表点
 FORMAT (6 D 12, 5)

	変数タイプ	記号	データの説明
1	R	PS (1, 1)	点1の圧力 (kg/m ²)
2	R	PS (2, 1)	点2の圧力 (kg/m ²)
⋮	⋮	⋮	⋮
IPMAX	R	PS (IPMAX, 1)	点IPMAXの圧力 (kg/m ²)

(c) データ群3 サブクール比エンタルピの代表点

FORMAT (6 D 12, 5)

	変数タイプ	記号	データの説明
1	R	PHL (1, 1)	点1の比エンタルピ (kcal/kg)
2	R	PHL (1, 2)	点2の比エンタルピ (kcal/kg)
⋮	⋮	⋮	⋮
ILMAX	R	PHL (1, ILMAX)	点ILMAXの比エンタルピ (kcal/kg)

(d) データ群4 過熱蒸気比エンタルピの代表点

FORMAT (6 D 12, 5)

	変数タイプ	記号	データの説明
1	R	PHG (1, 1)	点1の比エンタルピ (kcal/kg)
2	R	PHG (1, 2)	点2の比エンタルピ (kcal/kg)
⋮	⋮	⋮	⋮
IGMAX	R	PHG (1, IGMAX)	点IGMAXの比エンタルピ (kcal/kg)

表3にSODIUMコードの入力データの例を示す。

表3 SODIUMの入力データの例

30	20	30	1			
1.0000D+02	2.0000D+02	3.0000D+02	4.0000D+02	5.0000D+02	6.0000D+02	
7.0000D+02	8.0000D+02	9.0000D+02	1.0000D+03	2.0000D+03	3.0000D+03	
4.0000D+03	5.0000D+03	6.0000D+03	7.0000D+03	8.0000D+03	9.0000D+03	
1.0000D+04	2.0000D+04	3.0000D+04	4.0000D+04	5.0000D+04	6.0000D+04	
7.0000D+04	8.0000D+04	9.0000D+04	1.0000D+05	1.1000D+05	1.2000D+05	
1.0000D+00	2.0000D+01	4.0000D+01	6.0000D+01	8.0000D+01	1.0000D+02	
1.2000D+02	1.4000D+02	1.6000D+02	1.8000D+02	2.0000D+02	2.2000D+02	
2.4000D+02	2.6000D+02	2.8000D+02	3.0000D+02	3.2000D+02	3.4000D+02	
3.6000D+02	3.8000D+02					
9.7000D+02	9.8000D+02	9.9000D+02	1.0000D+03	1.0100D+03	1.0200D+03	
1.0300D+03	1.0400D+03	1.0500D+03	1.0600D+03	1.0700D+03	1.0800D+03	
1.0900D+03	1.1000D+03	1.1100D+03	1.1200D+03	1.1300D+03	1.1400D+03	
1.1500D+03	1.1600D+03	1.1700D+03	1.1800D+03	1.1900D+03	1.2000D+03	
1.2100D+03	1.2200D+03	1.2300D+03	1.2400D+03	1.2500D+03	1.2600D+03	

3.3 出力ファイルの内容

SODIUMコードの出力は1番ファイルに行われるが、FORMATなしのWRITE文で書かれるので、バイナリーファイルを出力する。以下に出力ファイルの内容を示す。

	変数名	内 容	単 位
1	PS(I, 1)	P 圧力	kg/m ²
2	PS(I, 4)	T _s 飽和温度	°C
3	PS(I, 5)	H _{fs} 飽和液エンタルピー	kcal/kg
4	PS(I, 6)	V _{fs} 飽和液比容積	m ³ /kg
5	PS(I, 7)	H _{gs} 飽和蒸気エンタルピー	kcal/kg
6	PS(I, 8)	V _{gs} 飽和蒸気比容積	m ³ /kg
7	PS(I, 9)	$\frac{dV_{fs}}{dP}$	
8	PS(I, 10)	$\frac{dH_{fs}}{dP}$	
9	PS(I, 11)	$\frac{dV_{gs}}{dP}$	
10	PS(I, 12)	$\frac{dH_{gs}}{dP}$	
11	CPFS(I)	C _{pfs} 飽和液定圧比熱	kcal/kg·K
12	CPGS(I)	C _{pgs} 飽和蒸気定圧比熱	kcal/kg·K
13	PHL(I, J)	H _f 未飽和液エンタルピー	kcal/kg
14	PTL(I, J)	T _f 未飽和液温度	°C
15	PD(I, J)	V _f 未飽和液比容積	m ³ /kg
16	PDD(I, J)	$\left(\frac{\partial V_f}{\partial H}\right)_P$	
17	PDP(I, J)	$\left(\frac{\partial V_f}{\partial P}\right)_H$	
18	CPF(I, J)	C _{pf} 未飽和水定圧比熱	kcal/kg·K
19	PHG(I, K)	H _g 過熱蒸気エンタルピー	kcal/kg
20	PTG(I, K)	T _g 過熱蒸気温度	°C
21	PV(I, K)	V _g 過熱蒸気比容積	m ³ /kg
22	PGD(I, K)	$\left(\frac{\partial V_g}{\partial H}\right)_P$	
23	PGP(I, K)	$\left(\frac{\partial V_g}{\partial P}\right)_H$	
24	CPG(I, K)	C _{pg} 過熱蒸気定圧比熱	kcal/kg·K

ただし、I = 1 ~ IPMAX

J = 1 ~ ILMAX

K = 1 ~ IGMAX

4. 結 論

ナトリウムの熱力学的諸物性値を与える計算コードSODIUMを開発した。サブクール液状態あるいは過熱蒸気状態での物性値をSODIUMで与える時、独立変数として(圧力、温度)か(圧力、比エンタルピ)かのどちらかを選んでもよい。圧力の範囲は、飽和状態とサブクール液状態とに対しては、12気圧まで、過熱蒸気に対しては7気圧までである。付録Bに、独立変数を(圧力、比エンタルピ)とした時にSODIUMが与える物性値表を示す。もし代表点の数を変更したいときには、3.2節に従って、入力データを作りSODIUMで再計算をすればよい。

本報告による方法は、ナトリウムの諸物性値の全体的傾向をよく表現していると考えられるが、熱力学的首尾一貫性は充分であるとはいえない。これを解決するには文献(1)に記されているようなカノニカル表現法を用いる必要がある。従って次になすべき仕事は、全相領域に適用できるヘルムホルツ函数を見つけて、カノニカル表現法によって熱力学的諸物性値表を作成することである。カノニカル表現法による物性値表がSODIUMによる物性値表に比べて実用上どのようにすぐれているかを挙げることは困難である。予想できる1つの点は、あるナトリウム熱流解析コードで前者を使用する方が後者を使用するよりも計算スピードが早いことである。

参 考 文 献

- (1) H.D. Goldammer and H.M. Kottowski, "A Global Equation of State for Sodium", Proceedings of Eleventh Meeting of the Liquid Metal Boiling Working Group, Vol. II, p.p. 750-757, Grenoble, 23-26, 1984.
- (2) J.P. Breton, "A simple and consistent equation of state for sodium in the single and two phase regions".
Third Specialist Meeting on Sodium Fuel Interaction in Fast Reactor, Tokyo (March 1976).
- (3) J.K. Fink and L. Leibowitz, "Thermophysical Properties of Sodium," ANL-CEN-RSD-79-1, Argonne National Laboratory (1979).
- (4) J.K. Fink and L. Leibowitz, "Calculation of Thermophysical Properties of Sodium," Proc. Eighth Symp. Thermophysical Properties, Gaithersburg, Maryland June 15-18, 1981, CONF-810615, American Society of Mechanical Engineers.
- (5) K. Thurway, "Evaluation of Thermophysical Properties of Sodium as Surfaces of the Temperature and Density," Nuclear Science and Engineering, 82, 181-189 (1982).
- (6) K. Thurnay, "Thermophysical Properties of Sodium in the Liquid and Gaseous States," KFK-2863 Kernforschungszentrum Karlsruhe (1981).

付録 ナトリウムの熱力学的諸物性表

S A T U R A T E D L I Q U I D P R O P E R T I E S
* * * * *

PS(1, 1) PRES. (AT)	PS(1, 4) TEMP. (DEG.)	PS(1, 5) ENTH. (KCAL/KG)	PS(1, 6) SPVL. (M**3/KG)	PS(1, 9) DVDP (M**3/KG/AT)	PS(1, 10) DHDP (KCAL/KG/AT)	CPFS(1) SPHT. (KCAL/KG/K)
0.010	0.1077D+04	0.1849D+03	0.1212D-02	0.1849D-02	0.1579D+04	0.3018D+00
0.020	0.1115D+04	0.1964D+03	0.1226D-02	0.1041D-02	0.8659D+03	0.3011D+00
0.030	0.1139D+04	0.2036D+03	0.1235D-02	0.7467D-03	0.6109D+03	0.3008D+00
0.040	0.1157D+04	0.2090D+03	0.1241D-02	0.5907D-03	0.4776D+03	0.3006D+00
0.050	0.1172D+04	0.2133D+03	0.1247D-02	0.4930D-03	0.3948D+03	0.3005D+00
0.060	0.1184D+04	0.2170D+03	0.1251D-02	0.4256D-03	0.3382D+03	0.3004D+00
0.070	0.1194D+04	0.2202D+03	0.1255D-02	0.3761D-03	0.2968D+03	0.3004D+00
0.080	0.1204D+04	0.2230D+03	0.1259D-02	0.3380D-03	0.2651D+03	0.3003D+00
0.090	0.1212D+04	0.2255D+03	0.1262D-02	0.3076D-03	0.2400D+03	0.3003D+00
0.100	0.1220D+04	0.2278D+03	0.1265D-02	0.2829D-03	0.2197D+03	0.3004D+00
0.200	0.1273D+04	0.2439D+03	0.1286D-02	0.1640D-03	0.1232D+03	0.3007D+00
0.300	0.1308D+04	0.2542D+03	0.1300D-02	0.1198D-03	0.8817D+02	0.3012D+00
0.400	0.1334D+04	0.2621D+03	0.1311D-02	0.9614D-04	0.6970D+02	0.3016D+00
0.500	0.1355D+04	0.2684D+03	0.1319D-02	0.8118D-04	0.5815D+02	0.3021D+00
0.600	0.1373D+04	0.2738D+03	0.1327D-02	0.7079D-04	0.5020D+02	0.3026D+00
0.700	0.1388D+04	0.2785D+03	0.1334D-02	0.6309D-04	0.4436D+02	0.3030D+00
0.800	0.1402D+04	0.2827D+03	0.1340D-02	0.5714D-04	0.3987D+02	0.3034D+00
0.900	0.1415D+04	0.2865D+03	0.1345D-02	0.5238D-04	0.3630D+02	0.3038D+00
1.000	0.1426D+04	0.2900D+03	0.1350D-02	0.4848D-04	0.3340D+02	0.3042D+00
2.000	0.1508D+04	0.3150D+03	0.1387D-02	0.2944D-04	0.1945D+02	0.3076D+00
3.000	0.1561D+04	0.3315D+03	0.1413D-02	0.2220D-04	0.1429D+02	0.3104D+00
4.000	0.1602D+04	0.3443D+03	0.1433D-02	0.1825D-04	0.1152D+02	0.3129D+00
5.000	0.1636D+04	0.3549D+03	0.1450D-02	0.1572D-04	0.9778D+01	0.3151D+00
6.000	0.1665D+04	0.3641D+03	0.1464D-02	0.1395D-04	0.8565D+01	0.3171D+00
7.000	0.1690D+04	0.3721D+03	0.1478D-02	0.1262D-04	0.7668D+01	0.3190D+00
8.000	0.1713D+04	0.3795D+03	0.1490D-02	0.1159D-04	0.6975D+01	0.3208D+00
9.000	0.1734D+04	0.3861D+03	0.1501D-02	0.1076D-04	0.6420D+01	0.3225D+00
10.000	0.1753D+04	0.3923D+03	0.1511D-02	0.1008D-04	0.5966D+01	0.3242D+00
11.000	0.1770D+04	0.3981D+03	0.1521D-02	0.9503D-05	0.5586D+01	0.3257D+00
12.000	0.1787D+04	0.4035D+03	0.1530D-02	0.9012D-05	0.5263D+01	0.3273D+00

SATURATED STEAM PROPERTIES
 * * * * *

PS(I, 1) PRES. (AT)	PS(I, 4) TEMP. (DEG.)	PS(I, 7) ENTH. (KCAL/KG)	PS(I, 8) SPVL. (M**3/KG)	PS(I, 11) DVDP (M**3/KG/AT)	PS(I, 12) DHDP (KCAL/KG/AT)	CPGS(I) SPHT. (KCAL/KG/K)
0.010	0.10770+04	0.11910+04	0.27940+03	-0.26340+05	0.38440+03	0.57020+00
0.020	0.11150+04	0.11940+04	0.14540+03	-0.68400+04	0.20450+03	0.58410+00
0.030	0.11390+04	0.11950+04	0.99280+02	-0.31100+04	0.14160+03	0.59150+00
0.040	0.11570+04	0.11970+04	0.75760+02	-0.17780+04	0.10920+03	0.59640+00
0.050	0.11720+04	0.11980+04	0.61440+02	-0.11530+04	0.89270+02	0.59990+00
0.060	0.11840+04	0.11980+04	0.51780+02	-0.80930+03	0.75760+02	0.60260+00
0.070	0.11940+04	0.11990+04	0.44820+02	-0.60000+03	0.65960+02	0.60480+00
0.080	0.12040+04	0.12000+04	0.39550+02	-0.46300+03	0.58510+02	0.60660+00
0.090	0.12120+04	0.12000+04	0.35410+02	-0.36840+03	0.52650+02	0.60810+00
0.100	0.12200+04	0.12010+04	0.32090+02	-0.30030+03	0.47920+02	0.60930+00
0.200	0.12730+04	0.12040+04	0.16790+02	-0.78350+02	0.25860+02	0.61580+00
0.300	0.13080+04	0.12060+04	0.11500+02	-0.35730+02	0.18080+02	0.61790+00
0.400	0.13340+04	0.12080+04	0.87950+01	-0.20470+02	0.14050+02	0.61860+00
0.500	0.13550+04	0.12090+04	0.71460+01	-0.13300+02	0.11560+02	0.61850+00
0.600	0.13730+04	0.12100+04	0.60310+01	-0.93460+01	0.98680+01	0.61810+00
0.700	0.13880+04	0.12110+04	0.52260+01	-0.69370+01	0.86350+01	0.61750+00
0.800	0.14020+04	0.12120+04	0.46170+01	-0.53590+01	0.76960+01	0.61680+00
0.900	0.14150+04	0.12130+04	0.41380+01	-0.42690+01	0.69550+01	0.61600+00
1.000	0.14260+04	0.12130+04	0.37530+01	-0.34820+01	0.63540+01	0.61510+00
2.000	0.15080+04	0.12180+04	0.19740+01	-0.91380+00	0.35320+01	0.60610+00
3.000	0.15610+04	0.12210+04	0.13560+01	-0.41820+00	0.25210+01	0.59800+00
4.000	0.16020+04	0.12230+04	0.10400+01	-0.24020+00	0.19900+01	0.59090+00
5.000	0.16360+04	0.12250+04	0.84580+00	-0.15630+00	0.16600+01	0.58480+00
6.000	0.16650+04	0.12270+04	0.71470+00	-0.11010+00	0.14320+01	0.57930+00
7.000	0.16900+04	0.12280+04	0.61980+00	-0.81820-01	0.12650+01	0.57450+00
8.000	0.17130+04	0.12290+04	0.54790+00	-0.63290-01	0.11370+01	0.57010+00
9.000	0.17340+04	0.12300+04	0.49140+00	-0.50460-01	0.10350+01	0.56620+00
10.000	0.17530+04	0.12310+04	0.44580+00	-0.41210-01	0.95110+00	0.56260+00
11.000	0.17700+04	0.12320+04	0.40820+00	-0.34310-01	0.88140+00	0.55940+00
12.000	0.17870+04	0.12330+04	0.37660+00	-0.29030-01	0.82220+00	0.55640+00

S U B C O O L E D L I Q U I D E N T H A L P Y (K C A L / K G) : P H L (3 0 , 2 0)

PS(I,1) PRES. (AT)	PHL(I,11) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,12) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,13) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,14) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,15) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,16) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,17) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,18) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,19) ENTH. (KCAL/KG)	PHL(I,20) ENTH. (KCAL/KG)
0.010	0.1849D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.1964D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.2000D+03	0.2036D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.2000D+03	0.2090D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.2000D+03	0.2133D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.2000D+03	0.2170D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2202D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2230D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2255D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2278D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2439D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2542D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2621D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2684D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2738D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2785D+03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.2827D+03	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.2865D+03	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.2900D+03	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3150D+03	0.0	0.0	0.0
3.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3315D+03	0.0	0.0
4.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3443D+03	0.0
5.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3549D+03	0.0
6.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3600D+03	0.3641D+03
7.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3600D+03	0.3721D+03
8.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3600D+03	0.3795D+03
9.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3600D+03	0.3800D+03
10.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3600D+03	0.3800D+03
11.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3600D+03	0.3800D+03
12.000	0.2000D+03	0.2200D+03	0.2400D+03	0.2600D+03	0.2800D+03	0.3000D+03	0.3200D+03	0.3400D+03	0.3600D+03	0.3800D+03

S U B C O O L E D T E M P E R A T U R E (D E G .) : P T L (3 0 , 2 0)

PS(I,1) PRES. (AT)	PIL(I, 1) TEMP. (DEG.)	PIL(I, 2) TEMP. (DEG.)	PIL(I, 3) TEMP. (DEG.)	PIL(I, 4) TEMP. (DEG.)	PIL(I, 5) TEMP. (DEG.)	PIL(I, 6) TEMP. (DEG.)	PIL(I, 7) TEMP. (DEG.)	PIL(I, 8) TEMP. (DEG.)	PIL(I, 9) TEMP. (DEG.)	PIL(I,10) TEMP. (DEG.)
0.010	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6760D+03	0.7380D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.020	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6760D+03	0.7380D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.030	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6760D+03	0.7380D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.040	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6760D+03	0.7380D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.050	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6760D+03	0.7379D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.060	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6760D+03	0.7379D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.070	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.080	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.090	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.100	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6151D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.200	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.300	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8010D+03	0.8649D+03	0.9297D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.400	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8009D+03	0.8649D+03	0.9296D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.500	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8009D+03	0.8649D+03	0.9296D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.600	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8009D+03	0.8649D+03	0.9296D+03	0.9951D+03	0.1061D+04
0.700	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8009D+03	0.8649D+03	0.9296D+03	0.9950D+03	0.1061D+04
0.800	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8009D+03	0.8649D+03	0.9296D+03	0.9950D+03	0.1061D+04
0.900	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8009D+03	0.8649D+03	0.9296D+03	0.9950D+03	0.1061D+04
1.000	0.4997D+03	0.5553D+03	0.6150D+03	0.6759D+03	0.7379D+03	0.8009D+03	0.8648D+03	0.9296D+03	0.9950D+03	0.1061D+04
2.000	0.4996D+03	0.5552D+03	0.6149D+03	0.6758D+03	0.7378D+03	0.8008D+03	0.8648D+03	0.9295D+03	0.9950D+03	0.1061D+04
3.000	0.4996D+03	0.5552D+03	0.6149D+03	0.6758D+03	0.7377D+03	0.8008D+03	0.8647D+03	0.9295D+03	0.9949D+03	0.1061D+04
4.000	0.4995D+03	0.5551D+03	0.6148D+03	0.6757D+03	0.7377D+03	0.8007D+03	0.8646D+03	0.9294D+03	0.9948D+03	0.1061D+04
5.000	0.4995D+03	0.5550D+03	0.6147D+03	0.6756D+03	0.7376D+03	0.8006D+03	0.8646D+03	0.9293D+03	0.9947D+03	0.1061D+04
6.000	0.4994D+03	0.5550D+03	0.6147D+03	0.6756D+03	0.7375D+03	0.8006D+03	0.8645D+03	0.9292D+03	0.9947D+03	0.1061D+04
7.000	0.4994D+03	0.5549D+03	0.6146D+03	0.6755D+03	0.7375D+03	0.8005D+03	0.8644D+03	0.9292D+03	0.9946D+03	0.1061D+04
8.000	0.4993D+03	0.5549D+03	0.6146D+03	0.6754D+03	0.7374D+03	0.8004D+03	0.8643D+03	0.9291D+03	0.9945D+03	0.1060D+04
9.000	0.4992D+03	0.5548D+03	0.6145D+03	0.6754D+03	0.7373D+03	0.8003D+03	0.8643D+03	0.9290D+03	0.9944D+03	0.1060D+04
10.000	0.4992D+03	0.5547D+03	0.6144D+03	0.6753D+03	0.7373D+03	0.8003D+03	0.8642D+03	0.9289D+03	0.9944D+03	0.1060D+04
11.000	0.4991D+03	0.5547D+03	0.6144D+03	0.6752D+03	0.7372D+03	0.8002D+03	0.8641D+03	0.9289D+03	0.9943D+03	0.1060D+04
12.000	0.4991D+03	0.5546D+03	0.6143D+03	0.6752D+03	0.7371D+03	0.8001D+03	0.8641D+03	0.9288D+03	0.9942D+03	0.1060D+04

S U B C O O L E D L I Q U I D T E M P E R A T U R E (D E G .) : P T L (3 0 / 2 0)

PS(I,1) PRES. (AT)	PTL(I,11) TEMP. (DEG.)	PTL(I,12) TEMP. (DEG.)	PTL(I,13) TEMP. (DEG.)	PTL(I,14) TEMP. (DEG.)	PTL(I,15) TEMP. (DEG.)	PTL(I,16) TEMP. (DEG.)	PTL(I,17) TEMP. (DEG.)	PTL(I,18) TEMP. (DEG.)	PTL(I,19) TEMP. (DEG.)	PTL(I,20) TEMP. (DEG.)
0.010	0.1077D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.1115D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.1127D+04	0.1139D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.1127D+04	0.1157D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.1127D+04	0.1172D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.1127D+04	0.1184D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1194D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1204D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1212D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1220D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1273D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1308D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1334D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1355D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1373D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1388D+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1393D+04	0.1402D+04	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1393D+04	0.1415D+04	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1393D+04	0.1426D+04	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1393D+04	0.1459D+04	0.1508D+04	0.0	0.0	0.0
3.000	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1393D+04	0.1459D+04	0.1524D+04	0.1561D+04	0.0	0.0
4.000	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1393D+04	0.1459D+04	0.1524D+04	0.1588D+04	0.1602D+04	0.0
5.000	0.1127D+04	0.1194D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1393D+04	0.1459D+04	0.1524D+04	0.1588D+04	0.1636D+04	0.0
6.000	0.1127D+04	0.1193D+04	0.1260D+04	0.1327D+04	0.1393D+04	0.1458D+04	0.1524D+04	0.1588D+04	0.1652D+04	0.1665D+04
7.000	0.1127D+04	0.1193D+04	0.1260D+04	0.1326D+04	0.1393D+04	0.1458D+04	0.1524D+04	0.1588D+04	0.1652D+04	0.1690D+04
8.000	0.1127D+04	0.1193D+04	0.1260D+04	0.1326D+04	0.1393D+04	0.1458D+04	0.1524D+04	0.1588D+04	0.1652D+04	0.1713D+04
9.000	0.1127D+04	0.1193D+04	0.1260D+04	0.1326D+04	0.1393D+04	0.1458D+04	0.1523D+04	0.1588D+04	0.1652D+04	0.1714D+04
10.000	0.1127D+04	0.1193D+04	0.1260D+04	0.1326D+04	0.1392D+04	0.1458D+04	0.1523D+04	0.1588D+04	0.1652D+04	0.1714D+04
11.000	0.1127D+04	0.1193D+04	0.1260D+04	0.1326D+04	0.1392D+04	0.1458D+04	0.1523D+04	0.1588D+04	0.1652D+04	0.1714D+04
12.000	0.1127D+04	0.1193D+04	0.1260D+04	0.1326D+04	0.1392D+04	0.1458D+04	0.1523D+04	0.1588D+04	0.1651D+04	0.1714D+04

S U B C O O L E D L I Q U I D S P E C I F I C V O L U M E (M * * 3 / K G) : P D (3 0 / 2 0)

PS(I,1) PRES. (AT)	PD(I,11) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,12) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,13) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,14) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,15) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,16) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,17) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,18) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,19) SPVL. (M**3/KG)	PD(I,20) SPVL. (M**3/KG)
0.010	0.1212D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.1226D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.1230D-02	0.1235D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.1230D-02	0.1241D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.1230D-02	0.1247D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.1230D-02	0.1251D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1255D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1259D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1262D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1265D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1286D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1300D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1311D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1320D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1327D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1334D-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1340D-02	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1345D-02	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1350D-02	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1365D-02	0.1388D-02	0.0	0.0	0.0
3.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1365D-02	0.1395D-02	0.1413D-02	0.0	0.0
4.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1365D-02	0.1395D-02	0.1426D-02	0.1433D-02	0.0
5.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1365D-02	0.1395D-02	0.1426D-02	0.1450D-02	0.0
6.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1365D-02	0.1395D-02	0.1426D-02	0.1458D-02	0.1465D-02
7.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1308D-02	0.1336D-02	0.1365D-02	0.1395D-02	0.1426D-02	0.1458D-02	0.1478D-02
8.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1281D-02	0.1307D-02	0.1335D-02	0.1365D-02	0.1395D-02	0.1426D-02	0.1458D-02	0.1490D-02
9.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1280D-02	0.1307D-02	0.1335D-02	0.1364D-02	0.1394D-02	0.1426D-02	0.1458D-02	0.1491D-02
10.000	0.1230D-02	0.1255D-02	0.1280D-02	0.1307D-02	0.1335D-02	0.1364D-02	0.1394D-02	0.1425D-02	0.1458D-02	0.1491D-02
11.000	0.1230D-02	0.1254D-02	0.1280D-02	0.1307D-02	0.1335D-02	0.1364D-02	0.1394D-02	0.1425D-02	0.1457D-02	0.1491D-02
12.000	0.1230D-02	0.1254D-02	0.1280D-02	0.1307D-02	0.1335D-02	0.1364D-02	0.1394D-02	0.1425D-02	0.1457D-02	0.1490D-02

P R E S S U R E D E R I V A T I V E O F S U B C O O L E D L I Q U I D S P E C I F I C V O L U M E : P D P (3 0 , 2 0)

 PS(I,1) PDP(I, 1) PDP(I, 2) PDP(I, 3) PDP(I, 4) PDP(I, 5) PDP(I, 6) PDP(I, 7) PDP(I, 8) PDP(I, 9) PDP(I,10)
 PRES. DVDP
 (AT)

0.010	-0.30630-07	-0.33270-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.020	-0.30630-07	-0.33270-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.030	-0.30630-07	-0.33270-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.040	-0.30630-07	-0.33270-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.050	-0.30630-07	-0.33270-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.060	-0.30630-07	-0.33270-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.070	-0.30630-07	-0.33280-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.080	-0.30630-07	-0.33280-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.090	-0.30630-07	-0.33280-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.100	-0.30630-07	-0.33280-07	-0.36160-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55830-07	-0.59620-07
0.200	-0.30640-07	-0.33280-07	-0.36170-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52220-07	-0.55820-07	-0.59620-07
0.300	-0.30640-07	-0.33290-07	-0.36170-07	-0.39150-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52210-07	-0.55820-07	-0.59610-07
0.400	-0.30650-07	-0.33290-07	-0.36170-07	-0.39160-07	-0.42240-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52210-07	-0.55820-07	-0.59610-07
0.500	-0.30660-07	-0.33300-07	-0.36180-07	-0.39160-07	-0.42250-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52210-07	-0.55820-07	-0.59610-07
0.600	-0.30660-07	-0.33300-07	-0.36180-07	-0.39160-07	-0.42250-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52210-07	-0.55820-07	-0.59610-07
0.700	-0.30670-07	-0.33310-07	-0.36180-07	-0.39160-07	-0.42250-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52210-07	-0.55820-07	-0.59610-07
0.800	-0.30680-07	-0.33310-07	-0.36180-07	-0.39160-07	-0.42250-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52210-07	-0.55810-07	-0.59600-07
0.900	-0.30680-07	-0.33320-07	-0.36190-07	-0.39160-07	-0.42250-07	-0.45440-07	-0.48760-07	-0.52210-07	-0.55810-07	-0.59600-07
1.000	-0.30690-07	-0.33320-07	-0.36190-07	-0.39170-07	-0.42250-07	-0.45440-07	-0.48750-07	-0.52200-07	-0.55810-07	-0.59600-07
2.000	-0.30760-07	-0.33370-07	-0.36220-07	-0.39180-07	-0.42250-07	-0.45440-07	-0.48740-07	-0.52190-07	-0.55790-07	-0.59580-07
3.000	-0.30820-07	-0.33410-07	-0.36250-07	-0.39200-07	-0.42260-07	-0.45430-07	-0.48730-07	-0.52170-07	-0.55770-07	-0.59560-07
4.000	-0.30880-07	-0.33460-07	-0.36280-07	-0.39220-07	-0.42260-07	-0.45430-07	-0.48720-07	-0.52160-07	-0.55760-07	-0.59540-07
5.000	-0.30950-07	-0.33510-07	-0.36310-07	-0.39230-07	-0.42270-07	-0.45430-07	-0.48710-07	-0.52140-07	-0.55740-07	-0.59520-07
6.000	-0.31010-07	-0.33550-07	-0.36340-07	-0.39250-07	-0.42270-07	-0.45420-07	-0.48700-07	-0.52130-07	-0.55720-07	-0.59500-07
7.000	-0.31070-07	-0.33600-07	-0.36370-07	-0.39270-07	-0.42280-07	-0.45420-07	-0.48690-07	-0.52110-07	-0.55700-07	-0.59490-07
8.000	-0.31130-07	-0.33640-07	-0.36400-07	-0.39280-07	-0.42280-07	-0.45410-07	-0.48680-07	-0.52100-07	-0.55690-07	-0.59470-07
9.000	-0.31190-07	-0.33690-07	-0.36430-07	-0.39300-07	-0.42290-07	-0.45410-07	-0.48670-07	-0.52090-07	-0.55670-07	-0.59450-07
10.000	-0.31250-07	-0.33730-07	-0.36460-07	-0.39310-07	-0.42290-07	-0.45410-07	-0.48660-07	-0.52070-07	-0.55650-07	-0.59430-07
11.000	-0.31310-07	-0.33770-07	-0.36480-07	-0.39330-07	-0.42300-07	-0.45400-07	-0.48650-07	-0.52060-07	-0.55630-07	-0.59410-07
12.000	-0.31370-07	-0.33810-07	-0.36510-07	-0.39340-07	-0.42300-07	-0.45400-07	-0.48640-07	-0.52040-07	-0.55620-07	-0.59390-07

E N T H A L P Y D E R I V A T I V E O F S U B C O O L E D L I Q U I D S P E C I F I C V O L U M E
: P D D (3 0 , 2 0)
* * * * *
P S (I , 1) P D D (I , 1) P D D (I , 2) P D D (I , 3) P D D (I , 4) P D D (I , 5) P D D (I , 6) P D D (I , 7) P D D (I , 8) P D D (I , 9) P D D (I , 10)
P R E S . D V D H D V D H D V D H D V D H D V D H D V D H D V D H D V D H D V D H D V D H
(A T)

0.010	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.55340-06
0.020	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.030	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.040	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.050	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.060	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.070	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.080	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.090	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.100	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.200	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95710-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.300	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85630-06	0.90590-06	0.95700-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.400	0.72060-06	0.76240-06	0.80840-06	0.85620-06	0.90590-06	0.95700-06	0.10100-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.500	0.72060-06	0.76240-06	0.80830-06	0.85620-06	0.90580-06	0.95700-06	0.10090-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.600	0.72050-06	0.76240-06	0.80830-06	0.85620-06	0.90580-06	0.95700-06	0.10090-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.700	0.72050-06	0.76230-06	0.80830-06	0.85620-06	0.90580-06	0.95700-06	0.10090-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.800	0.72050-06	0.76230-06	0.80830-06	0.85620-06	0.90580-06	0.95700-06	0.10090-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
0.900	0.72050-06	0.76230-06	0.80830-06	0.85620-06	0.90580-06	0.95690-06	0.10090-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
1.000	0.72050-06	0.76230-06	0.80830-06	0.85610-06	0.90580-06	0.95690-06	0.10090-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
2.000	0.72040-06	0.76220-06	0.80810-06	0.85600-06	0.90540-06	0.95680-06	0.10090-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11720-05
3.000	0.72020-06	0.76200-06	0.80800-06	0.85580-06	0.90540-06	0.95660-06	0.10090-05	0.10630-05	0.11170-05	0.11710-05
4.000	0.72010-06	0.76190-06	0.80780-06	0.85570-06	0.90530-06	0.95640-06	0.10090-05	0.10620-05	0.11170-05	0.11710-05
5.000	0.72000-06	0.76170-06	0.80770-06	0.85550-06	0.90510-06	0.95630-06	0.10090-05	0.10620-05	0.11160-05	0.11710-05
6.000	0.71980-06	0.76160-06	0.80750-06	0.85540-06	0.90500-06	0.95610-06	0.10090-05	0.10620-05	0.11160-05	0.11710-05
7.000	0.71970-06	0.76150-06	0.80740-06	0.85520-06	0.90480-06	0.95600-06	0.10080-05	0.10620-05	0.11160-05	0.11710-05
8.000	0.71960-06	0.76130-06	0.80730-06	0.85510-06	0.90470-06	0.95580-06	0.10080-05	0.10620-05	0.11160-05	0.11700-05
9.000	0.71940-06	0.76120-06	0.80710-06	0.85490-06	0.90450-06	0.95560-06	0.10080-05	0.10610-05	0.11160-05	0.11700-05
10.000	0.71930-06	0.76110-06	0.80700-06	0.85480-06	0.90440-06	0.95550-06	0.10080-05	0.10610-05	0.11150-05	0.11700-05
11.000	0.71920-06	0.76090-06	0.80680-06	0.85460-06	0.90420-06	0.95530-06	0.10080-05	0.10610-05	0.11150-05	0.11700-05
12.000	0.71900-06	0.76080-06	0.80670-06	0.85450-06	0.90410-06	0.95510-06	0.10080-05	0.10610-05	0.11150-05	0.11700-05

E N T H A L P Y D E R I V A T I V E O F S U B C O O L E D L I Q U I D S P E C I F I C V O L U M E
 : P D D (3 0 , 2 0)
 * * * * *
 PS(I,1) PDD(I,11) DVDH PDD(I,12) DVDH PDD(I,13) DVDH PDD(I,14) DVDH PDD(I,15) DVDH PDD(I,16) DVDH PDD(I,17) DVDH PDD(I,18) DVDH PDD(I,19) DVDH PDD(I,20) DVDH
 PRES.
 (AT)

0.010	0.1879D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.3940D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.4252D-06	0.5028D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.1062D-05	0.5704D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.1227D-05	0.6157D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.1227D-05	0.6473D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.1227D-05	0.1982D-07	0.6698D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.1227D-05	0.3628D-06	0.6859D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.1227D-05	0.6731D-06	0.6744D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.1227D-05	0.9570D-06	0.7053D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.1227D-05	0.1281D-05	0.4985D-06	0.6994D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.1227D-05	0.1281D-05	0.1336D-05	0.6480D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.1227D-05	0.1281D-05	0.1336D-05	0.2738D-06	0.5922D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.1227D-05	0.1281D-05	0.1336D-05	0.1123D-05	0.5402D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.1227D-05	0.1281D-05	0.1336D-05	0.1389D-05	0.4939D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.1227D-05	0.1281D-05	0.1336D-05	0.1389D-05	0.4535D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.1227D-05	0.1281D-05	0.1336D-05	0.1389D-05	0.3759D-06	0.4186D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.1227D-05	0.1281D-05	0.1336D-05	0.1389D-05	0.9030D-06	0.3887D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.1227D-05	0.1281D-05	0.1336D-05	0.1389D-05	0.1389D-05	0.3632D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.1226D-05	0.1281D-05	0.1335D-05	0.1389D-05	0.1442D-05	0.1494D-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.1226D-05	0.1281D-05	0.1335D-05	0.1389D-05	0.1442D-05	0.1494D-05	0.1494D-05	0.1494D-05	0.1545D-05	0.3257D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.1226D-05	0.1281D-05	0.1335D-05	0.1389D-05	0.1441D-05	0.1493D-05	0.1493D-05	0.1493D-05	0.1545D-05	0.6608D-06	0.4232D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.1226D-05	0.1280D-05	0.1335D-05	0.1388D-05	0.1441D-05	0.1493D-05	0.1493D-05	0.1493D-05	0.1544D-05	0.1595D-05	0.5188D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.1226D-05	0.1280D-05	0.1334D-05	0.1388D-05	0.1441D-05	0.1493D-05	0.1493D-05	0.1493D-05	0.1544D-05	0.1595D-05	0.6390D-06	0.5884D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.1225D-05	0.1280D-05	0.1334D-05	0.1388D-05	0.1440D-05	0.1492D-05	0.1492D-05	0.1492D-05	0.1544D-05	0.1594D-05	0.1644D-05	0.6171D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.1225D-05	0.1280D-05	0.1334D-05	0.1387D-05	0.1440D-05	0.1492D-05	0.1492D-05	0.1492D-05	0.1543D-05	0.1594D-05	0.1644D-05	0.5955D-09	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.1225D-05	0.1279D-05	0.1334D-05	0.1387D-05	0.1440D-05	0.1492D-05	0.1492D-05	0.1492D-05	0.1543D-05	0.1593D-05	0.1643D-05	0.9985D-06	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.1225D-05	0.1279D-05	0.1333D-05	0.1387D-05	0.1440D-05	0.1491D-05	0.1491D-05	0.1491D-05	0.1543D-05	0.1593D-05	0.1643D-05	0.1693D-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.1225D-05	0.1279D-05	0.1333D-05	0.1387D-05	0.1439D-05	0.1491D-05	0.1491D-05	0.1491D-05	0.1542D-05	0.1593D-05	0.1643D-05	0.1692D-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.1224D-05	0.1279D-05	0.1333D-05	0.1386D-05	0.1439D-05	0.1491D-05	0.1491D-05	0.1491D-05	0.1542D-05	0.1592D-05	0.1642D-05	0.1692D-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

* * * * * S U P E R H E A T E D S T E A M E N T H A L P Y (K C A L / K G) : P H G (3 0 , 3 0) * * * * *

PS(I,1) PRES. (AT)	PHG(I, 1) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I, 2) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I, 3) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I, 4) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I, 5) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I, 6) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I, 7) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I, 8) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I, 9) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,10) ENTH. (KCAL/KG)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

* * * * * S U P E R H E A T E D S T E A M E N T H A L P Y (K C A L / K G) : P H G (3 0 , 3 0) * * * * *

PS(I-1) PRES. (AT)	PHG(I,11) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,12) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,13) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,14) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,15) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,16) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,17) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,18) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,19) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,20) ENTH. (KCAL/KG)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

S U P E R H E A T E D S T E A M E N T H A L P Y (K C A L / K G) : P H G (3 0 , 3 0)

PS(I,1) PRES. (AT)	PHG(I,21) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,22) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,23) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,24) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,25) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,26) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,27) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,28) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,29) ENTH. (KCAL/KG)	PHG(I,30) ENTH. (KCAL/KG)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.1191D+04	0.1210D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.020	0.0	0.0	0.0	0.1194D+04	0.1210D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.030	0.0	0.0	0.0	0.1195D+04	0.1210D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.040	0.0	0.0	0.0	0.1197D+04	0.1210D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.050	0.0	0.0	0.0	0.1198D+04	0.1210D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.060	0.0	0.0	0.0	0.1198D+04	0.1210D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.070	0.0	0.0	0.0	0.1199D+04	0.1210D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.080	0.0	0.0	0.0	0.1200D+04	0.1210D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1200D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1201D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1204D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1206D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1208D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1209D+04	0.1220D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1210D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1211D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1212D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1213D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1213D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1218D+04	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1230D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1225D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1227D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1228D+04	0.1240D+04	0.1250D+04	0.1260D+04
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

S U P E R H E A T E D S T E A M T E M P E R A T U R E (D E G .) : P T G (3 0 , 3 0)

PS(I,1) PRES. (AT)	PTG(I, 1) TEMP. (DEG.)	PTG(I, 2) TEMP. (DEG.)	PTG(I, 3) TEMP. (DEG.)	PTG(I, 4) TEMP. (DEG.)	PTG(I, 5) TEMP. (DEG.)	PTG(I, 6) TEMP. (DEG.)	PTG(I, 7) TEMP. (DEG.)	PTG(I, 8) TEMP. (DEG.)	PTG(I, 9) TEMP. (DEG.)	PTG(I,10) TEMP. (DEG.)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

***** S U P E R H E A T E D S T E A M T E M P E R A T U R E (D E G .) : P T G (3 0 / 3 0) *****

PS(I,1) PRES. (AT)	PTG(I,11) TEMP. (DEG.)	PTG(I,12) TEMP. (DEG.)	PTG(I,13) TEMP. (DEG.)	PTG(I,14) TEMP. (DEG.)	PTG(I,15) TEMP. (DEG.)	PTG(I,16) TEMP. (DEG.)	PTG(I,17) TEMP. (DEG.)	PTG(I,18) TEMP. (DEG.)	PTG(I,19) TEMP. (DEG.)	PTG(I,20) TEMP. (DEG.)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

S U P E R H E A T E D S T E A M T E M P E R A T U R E (D E G .) : P T G (3 0 , 3 0)

PS(I,1) PRES. (AT)	PTG(I,21) TEMP. (DEG.)	PTG(I,22) TEMP. (DEG.)	PTG(I,23) TEMP. (DEG.)	PTG(I,24) TEMP. (DEG.)	PTG(I,25) TEMP. (DEG.)	PTG(I,26) TEMP. (DEG.)	PTG(I,27) TEMP. (DEG.)	PTG(I,28) TEMP. (DEG.)	PTG(I,29) TEMP. (DEG.)	PTG(I,30) TEMP. (DEG.)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.1083D+04	0.1127D+04	0.1153D+04	0.1181D+04	0.1212D+04	0.1246D+04	0.1283D+04
0.020	0.0	0.0	0.0	0.1130D+04	0.1160D+04	0.1180D+04	0.1203D+04	0.1229D+04	0.1258D+04	0.1291D+04
0.030	0.0	0.0	0.0	0.1156D+04	0.1180D+04	0.1198D+04	0.1218D+04	0.1241D+04	0.1267D+04	0.1297D+04
0.040	0.0	0.0	0.0	0.1175D+04	0.1194D+04	0.1211D+04	0.1229D+04	0.1250D+04	0.1274D+04	0.1302D+04
0.050	0.0	0.0	0.0	0.1189D+04	0.1206D+04	0.1221D+04	0.1238D+04	0.1258D+04	0.1280D+04	0.1307D+04
0.060	0.0	0.0	0.0	0.1200D+04	0.1215D+04	0.1230D+04	0.1246D+04	0.1264D+04	0.1286D+04	0.1311D+04
0.070	0.0	0.0	0.0	0.1209D+04	0.1223D+04	0.1237D+04	0.1252D+04	0.1270D+04	0.1290D+04	0.1315D+04
0.080	0.0	0.0	0.0	0.1217D+04	0.1230D+04	0.1243D+04	0.1258D+04	0.1275D+04	0.1295D+04	0.1318D+04
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1224D+04	0.1248D+04	0.1263D+04	0.1279D+04	0.1298D+04	0.1321D+04
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1231D+04	0.1253D+04	0.1267D+04	0.1283D+04	0.1302D+04	0.1324D+04
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1273D+04	0.1286D+04	0.1297D+04	0.1311D+04	0.1327D+04	0.1347D+04
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1308D+04	0.1308D+04	0.1316D+04	0.1329D+04	0.1344D+04	0.1365D+04
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1334D+04	0.1334D+04	0.1334D+04	0.1342D+04	0.1359D+04	0.1381D+04
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1355D+04	0.1355D+04	0.1355D+04	0.1355D+04	0.1372D+04	0.1399D+04
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1373D+04	0.1373D+04	0.1373D+04	0.1386D+04	0.1424D+04
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1388D+04	0.1388D+04	0.1388D+04	0.1404D+04	0.1462D+04
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1402D+04	0.1402D+04	0.1402D+04	0.1431D+04	0.1494D+04
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1415D+04	0.1415D+04	0.1415D+04	0.1475D+04	0.1514D+04
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1426D+04	0.1426D+04	0.1426D+04	0.1502D+04	0.1528D+04
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1542D+04	0.1542D+04	0.1562D+04	0.1570D+04	0.1577D+04
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1573D+04	0.1582D+04	0.1587D+04	0.1591D+04
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1602D+04	0.1602D+04	0.1602D+04	0.1602D+04
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1636D+04	0.1636D+04	0.1636D+04	0.1636D+04
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1665D+04	0.1665D+04	0.1665D+04	0.1665D+04
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1690D+04	0.1690D+04	0.1690D+04	0.1690D+04
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

***** SUPER HEATED STEAM SPECIFIC VOLUME (M**3 / K G) : P V (3 0 , 3 0) *****

PS(I,1) PRES. (AT)	PV(I, 1) SPVL. (M**3/KG)	PV(I, 2) SPVL. (M**3/KG)	PV(I, 3) SPVL. (M**3/KG)	PV(I, 4) SPVL. (M**3/KG)	PV(I, 5) SPVL. (M**3/KG)	PV(I, 6) SPVL. (M**3/KG)	PV(I, 7) SPVL. (M**3/KG)	PV(I, 8) SPVL. (M**3/KG)	PV(I, 9) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,10) SPVL. (M**3/KG)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

* * * * * S U P E R H E A T E D S T E A M S P E C I F I C V O L U M E (M * * 3 / K G) : P V (3 0 , 3 0) * * * * *

PS(I-1) PRES- (AT)	PV(I-11) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-12) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-13) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-14) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-15) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-16) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-17) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-18) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-19) SPVL. (M**3/KG)	PV(I-20) SPVL. (M**3/KG)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

***** SUPER HEATED STEAM SPECIFIC VOLUME (M * * 3 / K G) : P V (3 0 , 3 0) *****

PS(I,1) PRES. (AT)	PV(I,21) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,22) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,23) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,24) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,25) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,26) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,27) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,28) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,29) SPVL. (M**3/KG)	PV(I,30) SPVL. (M**3/KG)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.2813D+03	0.3026D+03	0.3148D+03	0.3278D+03	0.3416D+03	0.3560D+03	0.3710D+03
0.020	0.0	0.0	0.0	0.1497D+03	0.1571D+03	0.1621D+03	0.1675D+03	0.1733D+03	0.1796D+03	0.1864D+03
0.030	0.0	0.0	0.0	0.1035D+03	0.1073D+03	0.1102D+03	0.1133D+03	0.1167D+03	0.1205D+03	0.1246D+03
0.040	0.0	0.0	0.0	0.7948D+02	0.8181D+02	0.8372D+02	0.8582D+02	0.8815D+02	0.9074D+02	0.9367D+02
0.050	0.0	0.0	0.0	0.6461D+02	0.6619D+02	0.6760D+02	0.6915D+02	0.7087D+02	0.7282D+02	0.7505D+02
0.060	0.0	0.0	0.0	0.5447D+02	0.5562D+02	0.5671D+02	0.5792D+02	0.5928D+02	0.6082D+02	0.6261D+02
0.070	0.0	0.0	0.0	0.4710D+02	0.4797D+02	0.4886D+02	0.4984D+02	0.5095D+02	0.5222D+02	0.5370D+02
0.080	0.0	0.0	0.0	0.4148D+02	0.4217D+02	0.4291D+02	0.4374D+02	0.4467D+02	0.4574D+02	0.4701D+02
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3706D+02	0.3825D+02	0.3896D+02	0.3976D+02	0.4069D+02	0.4180D+02
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3349D+02	0.3450D+02	0.3512D+02	0.3582D+02	0.3664D+02	0.3762D+02
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1703D+02	0.1731D+02	0.1758D+02	0.1790D+02	0.1829D+02	0.1877D+02
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1151D+02	0.1151D+02	0.1164D+02	0.1186D+02	0.1213D+02	0.1249D+02
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.8717D+01	0.8717D+01	0.8717D+01	0.8837D+01	0.9066D+01	0.9389D+01
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.7042D+01	0.7042D+01	0.7042D+01	0.7042D+01	0.7254D+01	0.7589D+01
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.5929D+01	0.5929D+01	0.5929D+01	0.6079D+01	0.6488D+01
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.5139D+01	0.5139D+01	0.5139D+01	0.5292D+01	0.5849D+01
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4549D+01	0.4549D+01	0.4549D+01	0.4811D+01	0.5328D+01
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4092D+01	0.4092D+01	0.4092D+01	0.4574D+01	0.4834D+01
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3728D+01	0.3728D+01	0.3843D+01	0.4263D+01	0.4400D+01
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2157D+01	0.2175D+01	0.2185D+01	0.2192D+01	0.2196D+01
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1414D+01	0.1412D+01	0.1410D+01	0.1408D+01
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1009D+01	0.1009D+01	0.1009D+01	0.1009D+01
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.7451D+00	0.7451D+00	0.7451D+00	0.7451D+00
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.5791D+00	0.5791D+00	0.5791D+00	0.5791D+00
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4795D+00	0.4795D+00	0.4795D+00	0.4795D+00
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

P R E S S U R E D E R I V A T I V E O F S U P E R H E A T E D S T E A M S P E C I F I C V O L U M E
 * * * * * : P G P (3 0 , 3 0) * * * * *

PS(I,1) PRES. (AT)	PGP(I, 1) DVDP	PGP(I, 2) DVDP	PGP(I, 3) DVDP	PGP(I, 4) DVDP	PGP(I, 5) DVDP	PGP(I, 6) DVDP	PGP(I, 7) DVDP	PGP(I, 8) DVDP	PGP(I, 9) DVDP	PGP(I,10) DVDP
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

P R E S S U R E D E R I V A T I V E O F S U P E R H E A T E D S T E A M S P E C I F I C V O L U M E
 * * * * * P G P (3 0 , 3 0) * * * * *

PS(I,1) PGP(I,21) PGP(I,22) PGP(I,23) PGP(I,24) PGP(I,25) PGP(I,26) PGP(I,27) PGP(I,28) PGP(I,29) PGP(I,30)
 PRES. DVDP DVDP DVDP DVDP DVDP DVDP DVDP DVDP DVDP DVDP
 (AT)

0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.2629D+05	-0.2893D+05	-0.3043D+05	-0.3199D+05	-0.3359D+05	-0.3522D+05	-0.3686D+05
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.6871D+04	-0.7376D+04	-0.7714D+04	-0.8071D+04	-0.8448D+04	-0.8841D+04	-0.9245D+04
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.3189D+04	-0.3367D+04	-0.3498D+04	-0.3640D+04	-0.3791D+04	-0.3952D+04	-0.4121D+04
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.1853D+04	-0.1935D+04	-0.2002D+04	-0.2073D+04	-0.2151D+04	-0.2235D+04	-0.2324D+04
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.1216D+04	-0.1260D+04	-0.1299D+04	-0.1341D+04	-0.1387D+04	-0.1437D+04	-0.1491D+04
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.8607D+03	-0.8873D+03	-0.9123D+03	-0.9395D+03	-0.9692D+03	-0.1002D+04	-0.1038D+04
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.6424D+03	-0.6595D+03	-0.6767D+03	-0.6954D+03	-0.7160D+03	-0.7387D+03	-0.7640D+03
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.4982D+03	-0.5099D+03	-0.5223D+03	-0.5358D+03	-0.5507D+03	-0.5673D+03	-0.5859D+03
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.3980D+03	-0.4155D+03	-0.4257D+03	-0.4369D+03	-0.4495D+03	-0.4636D+03
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.3253D+03	-0.3386D+03	-0.3464D+03	-0.3551D+03	-0.3649D+03	-0.3760D+03
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.8212D+02	-0.8737D+02	-0.8882D+02	-0.9046D+02	-0.9231D+02	-0.9441D+02
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.3711D+02	-0.3711D+02	-0.3974D+02	-0.4034D+02	-0.4099D+02	-0.4167D+02
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.2095D+02	-0.2095D+02	-0.2095D+02	-0.2259D+02	-0.2284D+02	-0.2295D+02
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.1338D+02	-0.1338D+02	-0.1338D+02	-0.1338D+02	-0.1433D+02	-0.1396D+02
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.9250D+01	-0.9250D+01	-0.9250D+01	-0.9552D+01	-0.8349D+01
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.6760D+01	-0.6760D+01	-0.6760D+01	-0.6331D+01	-0.5224D+01
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.5149D+01	-0.5149D+01	-0.5149D+01	-0.3157D+01	-0.5168D+01
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.4051D+01	-0.4051D+01	-0.4051D+01	-0.2688D+01	-0.4657D+01
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.3271D+01	-0.3271D+01	-0.1911D+00	-0.3291D+01	-0.4033D+01
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.1049D+01	-0.1103D+01	-0.1133D+01	-0.1154D+01	-0.1171D+01
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.5168D+00	-0.5237D+00	-0.5261D+00	-0.5279D+00
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.3256D+00	-0.3256D+00	-0.3256D+00	-0.3256D+00
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.2089D+00	-0.2089D+00	-0.2089D+00	-0.2089D+00
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.1284D+00	-0.1284D+00	-0.1284D+00	-0.1284D+00
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.7434D-01	-0.7434D-01	-0.7434D-01	-0.7434D-01
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

ENTHALPY DERIVATIVE OF SUPERHEATED STEAM SPECIFIC VOLUME
 : PGD(30,30)

PS(I,1) PRES. (AT)	PGD(I,1) DVDH	PGD(I,2) DVDH	PGD(I,3) DVDH	PGD(I,4) DVDH	PGD(I,5) DVDH	PGD(I,6) DVDH	PGD(I,7) DVDH	PGD(I,8) DVDH	PGD(I,9) DVDH	PGD(I,10) DVDH
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

ENTHALPY DERIVATIVE OF SUPERHEATED STEAM SPECIFIC VOLUME
 : PGD(30,30)

PS(I,1) PRES. (AT)	PGD(I,11) DVDH	PGD(I,12) DVDH	PGD(I,13) DVDH	PGD(I,14) DVDH	PGD(I,15) DVDH	PGD(I,16) DVDH	PGD(I,17) DVDH	PGD(I,18) DVDH	PGD(I,19) DVDH	PGD(I,20) DVDH
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

ENTHALPY DERIVATIVE OF SUPERHEATED STEAM SPECIFIC VOLUME
 * * * * * : PGD(30,30) * * * * *

PS(I,1) PRES. (AT)	PGD(I,21) DVDH	PGD(I,22) DVDH	PGD(I,23) DVDH	PGD(I,24) DVDH	PGD(I,25) DVDH	PGD(I,26) DVDH	PGD(I,27) DVDH	PGD(I,28) DVDH	PGD(I,29) DVDH	PGD(I,30) DVDH
0.010	0.0	0.0	0.0	0.1088D+01	0.1227D+01	0.1302D+01	0.1376D+01	0.1444D+01	0.1503D+01	0.1550D+01
0.020	0.0	0.0	0.4440D+00	0.4993D+00	0.5387D+00	0.5824D+00	0.6301D+00	0.6301D+00	0.6803D+00	0.7297D+00
0.030	0.0	0.0	0.2556D+00	0.2863D+00	0.3118D+00	0.3417D+00	0.3768D+00	0.4174D+00	0.4621D+00	0.4621D+00
0.040	0.0	0.0	0.1720D+00	0.1920D+00	0.2105D+00	0.2329D+00	0.2603D+00	0.2936D+00	0.3330D+00	0.3330D+00
0.050	0.0	0.0	0.1266D+00	0.1409D+00	0.1553D+00	0.1730D+00	0.1953D+00	0.2235D+00	0.2584D+00	0.2584D+00
0.060	0.0	0.0	0.9872D-01	0.1096D+00	0.1213D+00	0.1360D+00	0.1548D+00	0.1791D+00	0.2104D+00	0.2104D+00
0.070	0.0	0.0	0.8021D-01	0.8878D-01	0.9866D-01	0.1112D+00	0.1274D+00	0.1489D+00	0.1773D+00	0.1773D+00
0.080	0.0	0.0	0.6717D-01	0.7416D-01	0.8270D-01	0.9360D-01	0.1079D+00	0.1271D+00	0.1532D+00	0.1532D+00
0.090	0.0	0.0	0.0	0.5759D-01	0.7093D-01	0.8061D-01	0.9342D-01	0.1109D+00	0.1351D+00	0.1351D+00
0.100	0.0	0.0	0.0	0.5029D-01	0.6197D-01	0.7067D-01	0.8230D-01	0.9835D-01	0.1210D+00	0.1210D+00
0.200	0.0	0.0	0.0	0.1439D-01	0.2735D-01	0.3203D-01	0.3865D-01	0.4863D-01	0.6471D-01	0.6471D-01
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1342D-01	0.2200D-01	0.2739D-01	0.3620D-01	0.5234D-01	0.5234D-01
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1226D-01	0.2311D-01	0.3259D-01	0.5274D-01	0.5274D-01
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2493D-03	0.2133D-01	0.3390D-01	0.6099D-01	0.6099D-01
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1549D-01	0.4156D-01	0.6034D-01	0.6034D-01
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1616D-01	0.5580D-01	0.3796D-01	0.3796D-01
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2759D-01	0.5083D-01	0.1999D-01	0.1999D-01
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4804D-01	0.2562D-01	0.1191D-01	0.1191D-01
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1379D-01	0.1358D-01	0.7753D-02	0.7753D-02
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1572D-02	0.9829D-03	0.6511D-03	0.4085D-03	0.2255D-03
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.9090D-04	-0.1977D-03	-0.2392D-03	-0.2728D-03
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

***** S U P E R H E A T E D S T E A M S P E C I F I C H E A T (K C A L / K G / K) : C P G (3 0 , 3 0) *****

PS(I,1) PRES. (AT)	CPG(I, 1) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I, 2) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I, 3) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I, 4) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I, 5) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I, 6) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I, 7) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I, 8) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I, 9) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,10) SPHT (KCAL/KG/K)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

***** S U P E R H E A T E D S T E A M S P E C I F I C H E A T (K C A L / K G / K) : C P G (3 0 , 3 0) *****

PS(I,1) PRES. (AT)	CPG(I,11) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,12) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,13) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,14) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,15) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,16) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,17) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,18) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,19) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,20) SPHT (KCAL/KG/K)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.020	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.030	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.040	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.050	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.060	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.070	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.080	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

SUPERHEATED STEAM SPECIFIC HEAT (KCAL/KG/K) : CPG(30,30)

PS(I,1) PRES. (AT)	CPG(I,21) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,22) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,23) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,24) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,25) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,26) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,27) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,28) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,29) SPHT (KCAL/KG/K)	CPG(I,30) SPHT (KCAL/KG/K)
0.010	0.0	0.0	0.0	0.5723D+00	0.4450D+00	0.3680D+00	0.3387D+00	0.2979D+00	0.2662D+00	0.2437D+00
0.020	0.0	0.0	0.0	0.6234D+00	0.5096D+00	0.4462D+00	0.3887D+00	0.3384D+00	0.2964D+00	0.2642D+00
0.030	0.0	0.0	0.0	0.6585D+00	0.5527D+00	0.4852D+00	0.4228D+00	0.3668D+00	0.3186D+00	0.2799D+00
0.040	0.0	0.0	0.0	0.6834D+00	0.5837D+00	0.5134D+00	0.4477D+00	0.3878D+00	0.3353D+00	0.2922D+00
0.050	0.0	0.0	0.0	0.7012D+00	0.6069D+00	0.5344D+00	0.4663D+00	0.4036D+00	0.3480D+00	0.3016D+00
0.060	0.0	0.0	0.0	0.7137D+00	0.6242D+00	0.5501D+00	0.4801D+00	0.4154D+00	0.3576D+00	0.3088D+00
0.070	0.0	0.0	0.0	0.7221D+00	0.6370D+00	0.5617D+00	0.4904D+00	0.4241D+00	0.3646D+00	0.3142D+00
0.080	0.0	0.0	0.0	0.7272D+00	0.6461D+00	0.5699D+00	0.4976D+00	0.4302D+00	0.3695D+00	0.3179D+00
0.090	0.0	0.0	0.0	0.0	0.7294D+00	0.5754D+00	0.5023D+00	0.4341D+00	0.3726D+00	0.3202D+00
0.100	0.0	0.0	0.0	0.0	0.7293D+00	0.5784D+00	0.5048D+00	0.4361D+00	0.3741D+00	0.3213D+00
0.200	0.0	0.0	0.0	0.0	0.6160D+00	0.5260D+00	0.4553D+00	0.3905D+00	0.3341D+00	0.2899D+00
0.300	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3799D+00	0.3799D+00	0.3385D+00	0.2870D+00	0.2477D+00	0.2274D+00
0.400	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1922D+00	0.1922D+00	0.1922D+00	0.1726D+00	0.1581D+00	0.1751D+00
0.500	0.0	0.0	0.0	0.0	0.7395D-01	0.7395D-01	0.7395D-01	0.7395D-01	0.9178D-01	0.1646D+00
0.600	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2463D-01	0.2463D-01	0.2463D-01	0.6906D-01	0.2352D+00
0.700	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3443D-01	0.3443D-01	0.3443D-01	0.1119D+00	0.4142D+00
0.800	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.8978D-01	0.8978D-01	0.8978D-01	0.2655D+00	0.5417D+00
0.900	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1760D+00	0.1760D+00	0.1760D+00	0.5106D+00	0.5866D+00
1.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2787D+00	0.2787D+00	0.3661D+00	0.6020D+00	0.5938D+00
2.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3127D+00	0.3719D+00	0.4345D+00	0.5037D+00	0.5769D+00
3.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.6910D+00	0.1450D+01	0.1862D+01	0.2279D+01
4.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.7801D+01	0.7801D+01	0.7801D+01	0.7801D+01
5.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3067D+02	0.3067D+02	0.3067D+02	0.3067D+02
6.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.6426D+02	0.6426D+02	0.6426D+02	0.6426D+02
7.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.9294D+02	0.9294D+02	0.9294D+02	0.9294D+02
8.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
11.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12.000	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0