

## סטודנטים יקרים

לפניכם ספר תרגילים בקורס תרמודינמיקה הספר הוא חלק מקורס חדשני וראשון מסוגו בארץ בנושא זה, המועבר בראשת האינטרנט **.On-line**

הקורס באתר כולל **פתרונות מלאים** לספר התרגילים, וכן את התיאוריה הרלוונטית לכל נושא ונושא.

הקורס כולל מוגש בסרטוני וידאו המלווים בהסבר קולי, כך שאתם רואים את התהליכים بصورة מובנית, שיטית ו פשוטה, ממש כפי שנעשה בשיעור פרטי, לדוגמה לחזו כאן.

את הקורס בנתה **פרופ' תמר רז נחום**, מומחית בתחום הכימיה הפיזיקלית. בעלת תואר שלישי (בכימיה פיסיקלית תיאורטית) מהאוניברסיטה העברית.

از אם אתם עוסקים מיד בעבודה, סובלמים מלקיות למידה, רוצים להצטיין או פשוטओhbאים ללמידה בשקט בבית, אנחנו מזמינים אתכם לחווית לימודים יוצאת דופן וחדשה לחולוטין, היכנסו עכשו לאתר [www.gool.co.il](http://www.gool.co.il)



אנו מאמלים לכם הצלחה מלאה בבחינות

צוות האתר **GooL**

**גול זה בול. בשבילך!**

## תוכן העניינים

<b>פרק 1 - החוק הראשון של התרמודינמיקה - יישומים עבור גז אידיאלי.....</b>	<b>3.....</b>
<b>שאלות:</b>	<b>3.....</b>
<b>תשובות סופיות:</b>	<b>7.....</b>
<b>פרק 2 - החוק הראשון והחוק השני של התרמודינמיקה - יישומים עבור גז אידיאלי .....</b>	<b>9 .....</b>
<b>שאלות:</b>	<b>9.....</b>
<b>תשובות סופיות:</b>	<b>14.....</b>
<b>פרק 3 - מכונות חום של גזים אידיאליים.....</b>	<b>17.....</b>
<b>שאלות:</b>	<b>17.....</b>
<b>תשובות סופיות:</b>	<b>22.....</b>
<b>פרק 4 – חומרים טהורים.....</b>	<b>27.....</b>
<b>שאלות:</b>	<b>27.....</b>
<b>תשובות סופיות:</b>	<b>30.....</b>
<b>פרק 5 - נפח ובקלה.....</b>	<b>32.....</b>
<b>שאלות:</b>	<b>32.....</b>
<b>תשובות סופיות:</b>	<b>36.....</b>
<b>פרק 6 - מחזור רנקיין.....</b>	<b>38.....</b>
<b>שאלות:</b>	<b>38 .....</b>
<b>תשובות סופיות:</b>	<b>42.....</b>
<b>פרק 7 - מחורי אויר.....</b>	<b>43.....</b>
<b>שאלות:</b>	<b>43.....</b>
<b>תשובות סופיות:</b>	<b>44.....</b>
<b>פרק 8 - שאלות מסכימות ברמת בוחינה.....</b>	<b>45.....</b>
<b>שאלות:</b>	<b>45.....</b>
<b>תשובות סופיות:</b>	<b>54.....</b>
<b>נספחים.....</b>	<b>58-100.....</b>
<b>טבלאות נתוניים תרמודינמיים</b>	

# **פרק 1 - החוק הראשון של התרמודינמיקה -**

## **יישומים עבור גז אידיאלי**

**שאלות:**

- 1.** מול אחד של גז אידיאלי מונו-אטומי הליום  $He$ , הנמצא בכלי בנפח  $V_1$  ובטמפרטורה  $T_1$ , עובר שני תהליכיים עוקבים:
- התוצאה מהתהליך הראשון המתרחש בנפח קבוע  $V_1$ , לחץ של הגז עולה פי שלוש בהשוואה לחץ ההתחלתי בתהליך השני הנחס לחץ קבוע עד לנפח החדש:  $\frac{1}{3}V_1$ .
- חשבו את השינוי באנרגיה הפנימית  $U$ , את העבודה  $W$  ואת החום  $Q$  בכל אחד משני התהליכים בנפרד ובייחד.
- 2.**  $n$  מולים של גז אידיאלי נמצאים בכלי בטמפרטורה  $T_1$ , לחץ  $P_1$  ותופסים נפח  $V_1$  הגז עובר שלושה תהליכיים הפיכים (קווזיסטטיים) עוקבים:
- газ מתרחב בטמפרטורה קבועה  $T_1$  מנפח  $V_1$  עד לנפח  $V_2 = 2V_1$  ;  
газ נדחס בתנאים של לחץ קבוע עד לנפח  $V_1$  ;  
בנפח קבוע  $V_1$ , לחץ של הגז עולה עד לחץ ההתחלתי  $P_1$ .

**3. כלי בעל בוכנה ניידת מכיל 3.75 atm של גז אידיאלי מונואטומי.**  
על הבוכנה מפעילות לחץ חיצוני 4 משלימות זהות, כל אחת מפעילה לחץ של 0.3 atm. מסיריים 3 משקלות, אחת בכל פעם. לאחר כל הסירה, נתונים לגז להגעה למשקל. התהיליך מתבצע בטמפרטורה קבועה של K300.

א. מהו הנפח והלחץ לאחר השרות כל אחת מהמשקלות.

ב. מהי העבודה הכללית?

ג. מהי העבודה המינימאלית האפשרית הנעשית על ידי המערכת כתוצאה  
מתהיליך התפשטות זה? מבצעים את התהיליך ההפוך:

מוסיפים 3 משקלות, אחת בכל פעם. לאחר כל הוספה, נתונים לגז להגעה  
למשקל שוויי משקל.

ד. מהי העבודה הכללית?

ה. מהי העבודה המינימאלית האפשרית הנעשית על ידי הסביבה כתוצאה  
מתהיליך דחיסה זה?

**4. גז אידיאלי מונואטומי עבר 3 תהליכיים שונים.**

מטרת כל אחד מהתהליכיים לספק חום בכמות של 5 kJ.

תנאי התחלה בכל אחד מהתהליכיים זהים: 5 מול גז בטמפרטורה של K300  
ובלחץ של 5 atm. התהליכיים הם:

א. תהליך איזותרמי הפיך.

ב. תהליך איזוכורי (בנפח קבוע).

ג. תהליך איזוברי (בלחץ קבוע).

מצאו את המצב הסופי של המערכת עבור כל אחד מהתהליכיים.

5. בכלי בನפח קבוע נמצאים  $12.0\text{ mol}$  של אוויר בלחץ  $atm_1$  ובטמפרטורה של  $300\text{ K}$ . כמות החום, הנדרשת לחימום האוויר ב-  $K$   $20.0\text{ kJ}$  היא  $J$ .

$$\text{א. מהם קיבולי החום של האוויר } \bar{C}_V \text{ ו- } \bar{C}_P \text{ ביחידות של } \frac{J}{\text{mol} \cdot \text{K}} \text{ ?}$$

(בבנהה שהאוויר מתנהג כמו אידיאלי וקיבולי החום אינם תלויים בטמפרטורה).

ב. לאחר החימום, האוויר שבכלי נדחס בצורה אדיابتית הפיכה עד לנפח של  $200\text{ L}$ . מהי הטמפרטורה לאחר תהליך הדחיסה?

ג. חשב את העבודה, החום, השינוי באנרגיה הפנימית והשינוי באנטלפיה בתהליך הכלול.

6. כלי בעל מכיצה ניידת חסרת חיכוך נמצא בטמפרטורה קבועה של  $C = 25^\circ$ . בחלוקת התחתון של הכלי (מתחת למכיצה) נמצאים  $2\text{ mol}$  גז A. החלק העליון והפתוח של הכלי מייצג את הסביבה ומכיל אוויר בלחץ של  $1atm$ . על המכיצה נמצאת משקלת המפעילה לחץ של  $1atm$  בנוסף לחץ שפעיל האוויר. הגז A נמצא בשיווי המשקל עם הסביבה. מנוקבים את המכיצה כך שהיא הופכת לחצי חדרה ומאפשרת מעבר של האוויר (לשני הכוונים) ואינה מאפשרת מעבר של הגז A. יש להניח שהגזים מתחנגים כאידיאליים.

א. מהו הלחץ הסופי של הגז A?

ב. כמה מולים של האוויר עברו דרך נקבותיו בחלוקת התחתון של הכלי?

ג. מהי העבודה  $W$  שנעשתה ע"י המערכת הנמצאת בכל מתחת למכיצה.

7. a. מולים של גז אידיאלי מונו-אטומי נמצאים בכל מבודד תרמי בלחץ התחלתי  $P_1$  ובטמפרטורה התחלית  $T_1$ . הגז מתפשט אדיابتית מלחס  $P_1$  עד ללחץ  $P_2$ :

א. בתהליכי הפיך.

ב. נגד לחץ חיצוני קבוע השווה ל-  $P_2$ .

קבל ביטוי לטמפרטורה הסופית עבור שני התהליכים.

8. כלי בעל נפח קבוע המבודד תרמית מהסביבה מחולק באמצעות מחיצה אדיאבטיית ניידת (לא חיכוך) לשני חלקים, A ו-B. חלק A מכיל 1.0 mol של גז אידיאלי מונואטומי. חלק B מכיל 2.0 mol של גז אידיאלי מונואטומי. במצב ההתחלתי, הלחץ בשני חלקים הכלילי הוא atm1 ובטמפרטורה היא K278. הגז בחלק A מחומם באופן הפיך עד אשר הטמפרטורה של הגז בחלק B מגיעה לטמפרטורה של K340.
- מהי הטמפרטורה הסופית של הגז בחלק A?
  - כמה חום סופיק לגז בחלק A?

## תשובות סופיות:

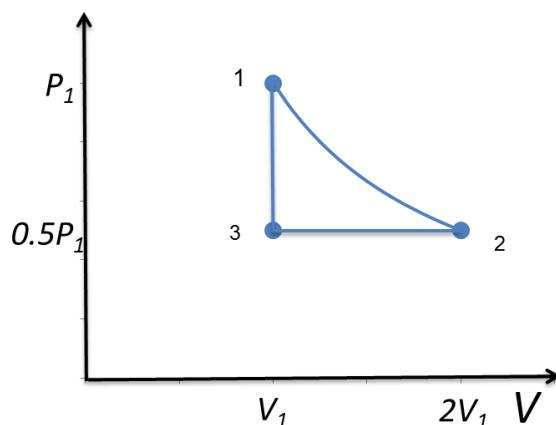
(1)

$$*\Delta U_{1 \rightarrow 2} = 3n\bar{R}T_1 ; W_{1 \rightarrow 2} = 0 ; Q_{1 \rightarrow 2} = 3n\bar{R}T_1$$

$$*\Delta U_{2 \rightarrow 3} = -3n\bar{R}T_1 ; W_{2 \rightarrow 3} = -2n\bar{R}T_1 ; Q_{2 \rightarrow 3} = -5n\bar{R}T_1$$

$$*\Delta U_{total} = 0 ; W_{total} = -2n\bar{R}T_1 ; Q_{total} = -2n\bar{R}T_1$$

. נ . 2



ו . ב . 0

$$0.193n\bar{R}T_1$$

ו . ג . 0

. נ . 3

$$P_0 = 1.2atm ; V_0 = 76.8L$$

$$P_1 = 0.9atm ; V_1 = 102.53$$

$$P_2 = 0.6atm ; V_2 = 153.8L$$

$$P_3 = 0.3atm ; V_3 = 307.6L$$

$$W_{total} = 10.15kJ$$

$$W_{max} = 1.3 \times 10^4 J$$

$$W_{total} = -1.71 \times 10^4 J$$

$$W_{min} = -1.30 \times 10^4 J$$

$$T_f = T_i ; V_f = 16.47L ; P_f = 7.47atm$$

$$V_f = V_i ; T_f = 219.8K ; P_f = 3.66atm$$

$$P_f = P_i ; T_f = 251.9K ; V_f = 20.65L$$

$$\bar{C}_V = 20.8 \frac{J}{mol \cdot K} ; \bar{C}_P = 29.1 \frac{J}{mol \cdot K}$$

$$T_f = 380.1K$$

$$W_{total} = -15.0kJ \quad ; \quad Q_{total} = 5.0kJ \quad ; \quad \Delta U_{total} = 20.0kJ \quad ; \quad \Delta H_{total} = 28.0kJ$$

$$P_A = 1atm$$

$$n_{air} = 2mol$$

$$W = 4955J$$

$$T_2(a) = T_1\left(\frac{P_2}{P_1}\right)^{\frac{2}{5}} \quad ; \quad T_2(b) = T_1\left(\frac{2}{5}\frac{P_2}{P_1} + \frac{3}{5}\right)$$

$$T_{f,A} = 678K$$

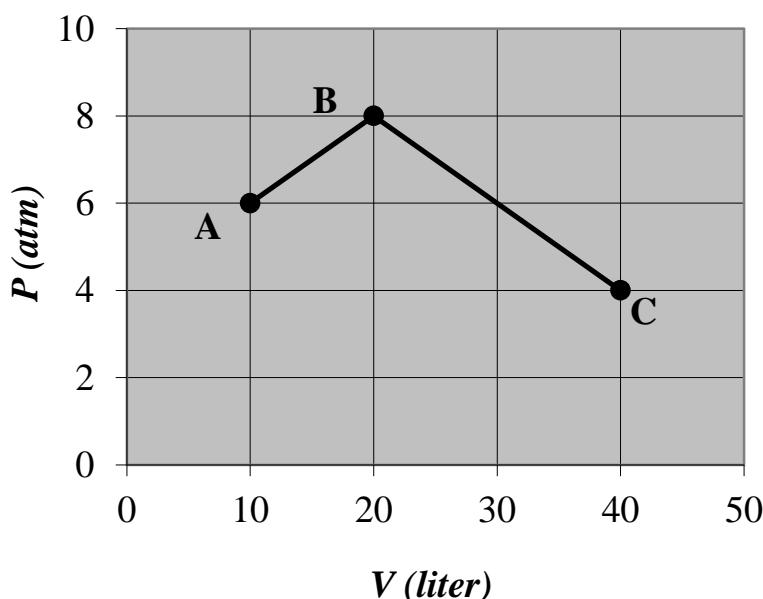
$$Q = 6.8 \times 10^3 J$$

## פרק 2 - החוק הראשון והחוק השני של התרמודינמיקה - יישומים עבור גז אידיאלי

שאלות:

1. לגז אידיאלי דו-אטומי אנרגיה פנימית השווה ל -  $\overline{U} = \frac{5}{2}RT$

מול של גז זה הועבר מ מצב A למצב C לאורך המסלילה המתוארת בדיאגרמה P כנדג V :



- . A → B → C → .
  - א. חשב/י את העבודה שבוצעה בתהליך A → B → C → .
  - ב. חשב/י את החום שהועבר בתהליך A → B → C → .
  - ג. חשב/י את שינוי האנטרופיה בתהליך A → B → C → .

2.  $1.0\text{ mol}$  של גז אידיאלי מונו-אטומי הנמצא בטמפרטורה התחלתית של  $365\text{ K}$  מתפשט מנפח של  $8.5\text{ L}$  עד לנפח של  $21.0\text{ L}$  בשתי דרכים שונות:

i. התפשטות איזותרמית הפיכה;

ii. התפשטות איזותרמית כנגד לחץ חיצוני קבוע של  $1\text{ atm}$  ;  
 $(P_{f,gas} \neq P_{ex})$

(א) חשב את השינוי באנטרופיה  $\Delta S_{sys}$  של הגז עבור כל אחד מהתהליכים.

(ב) חשב/י את השינוי הכללי באנטרופיה עבור כל אחד מהתהליכים.

3.  $1.0\text{ mol}$  של גז אידיאלי מונו-אטומי הנמצא בטמפרטורה התחלתית של  $365\text{ K}$  מתפשט מנפח של  $8.5\text{ L}$  עד לנפח של  $21.0\text{ L}$  בשלוש דרכים שונות:

i. התפשטות אדיابتית הפיכה.

ii. התפשטות אדיابتית כנגד לחץ חיצוני קבוע של  $1\text{ atm}$  ;  
 $(P_{f,gas} \neq P_{ex})$

iii. התפשטות אדיابتית לתוך ריק.

(א) חשב את הטמפרטורות הסופיות של כל אחד מהתהליכים.

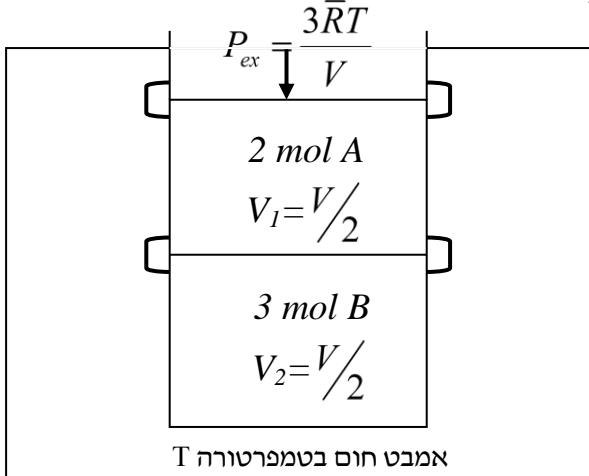
(ב) חשב את השינוי באנטרופיה  $\Delta S_{sys}$  של הגז עבור כל אחד מהתהליכים.

(ג) חשב/י את השינוי הכללי באנטרופיה עבור כל אחד מהתהליכים.

4. נתנו כלי המוחלק לשני חלקים על ידי מחיצה. הכליל נמצא בתוך אמבט חום בטמפרטורה  $T$ . בחלקו הראשון נתנו גז אידיאלי מסוג A בלחץ  $P$  ובחלקו השני נתנו גז אידיאלי מסוג B באותו לחץ  $P$ . מסיררים את המחיצה והגוזים מתפזרים ומתערבבים.

א) מהו הלחץ הסופי של תערובת הגוזים?

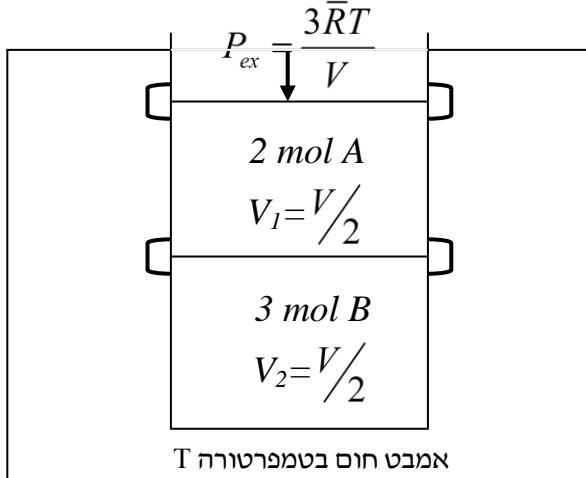
ב) מצא/י ביטוי לשינוי באנטרופיה כתוצאה מהתליק זה



5. כלי בנפח  $V$  מחולק על ידי מחיצה ניידת לשני חלקים שווים. בחילוקו העליון של הכללי ישנה מחיצה ניידת עליה פועל לחץ חיצוני של  $P_{ex} = \frac{3\bar{R}T}{V}$ . שתי המחיצות מוחזקות באמצעות מעצורים. הכללי מצוי באmbut חום בטמפרטורה  $T$ . במחיצת העליונה של הכללי יש 2 מול גז אידיאלי מונואטומי מסוג  $A$ . במחיצת התחתונה של הכללי יש 3 מול גז אידיאלי מונואטומי מסוג  $B$ .

משחררים את המעצורים המחזיקים את המחיצה בין שני התאים (אך לא משחררים את המחיצה העליונה).

- (א) מהו המצב הסופי של המערכת לאחר שהמערכת מגיעה למצב שווי משקל?
- (ב) חשב/י את העבודה נטו.
- (ג) חשב/י את שינוי האנטרופיה של המערכת בתהליך זה.



6. כלי בנפח V מחולק על ידי מחיצה ניידת לשני חלקים שווים. בחלקו העליון של הכליל ישנה מחיצה ניידת עלייה פועל לחץ חיצוני של  $P_{ex} = \frac{3\bar{R}T}{V}$ .

שתי המחיצות מוחזקות באמצעות מעכורים. הכליל מצוי באmbט חום בטמפרטורה  $T$ .

במחצית העליונה של הכליל יש 2 מול גז

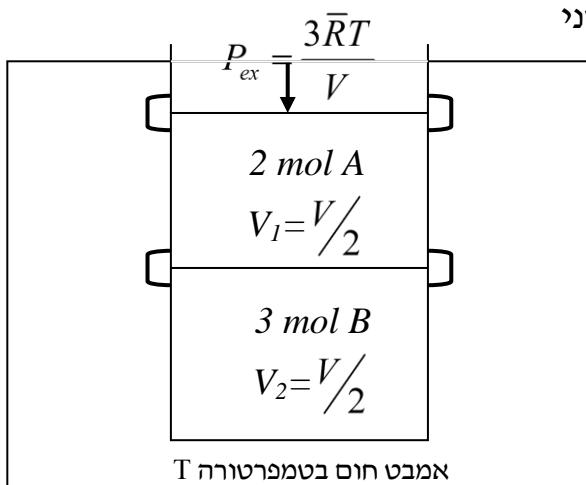
אידיאלי מונואטומי מסוג A. במחצית התחתונה של הכליל יש 3 מול גז אידיאלי מונואטומי מסוג B.

משחררים את המעכורים המחזיקים את שתי המחיצות (גם את המחיצה בין שני התאים וגם את המחיצה העליונה).

(א) מהו המצב הסופי של המערכת לאחר שהמערכת מגיעה למצב שווי משקל?

(ב) חשבבי את העבודה נתו.

(ג) חשבבי את שינוי האנטרופיה של המערכת בתהליך זה.



7. כלי בנפח V מחולק על ידי מחיצה ניידת לשני חלקים שווים. בחלקו העליון של הכליל ישנה מחיצה ניידת עלייה פועל לחץ חיצוני של  $P_{ex} = \frac{3\bar{R}T}{V}$ .

שתי המחיצות מוחזקות באמצעות מעכורים. הכליל מצוי באmbט חום בטמפרטורה  $T$ .

במחצית העליונה של הכליל יש 2 מול גז

אידיאלי מונואטומי מסוג A. במחצית התחתונה של הכליל יש 3 מול גז אידיאלי מונואטומי מסוג B.

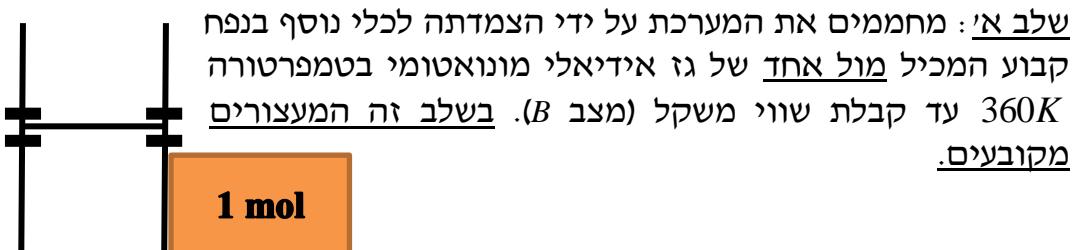
מחליפים את הקירות החיצוניים של הכליל לקירות מבודדים אשר אינםאפשרים העברת חום בין הסביבה למערכת. משחררים את המעכורים המחזיקים את המחיצה בין שני התאים (אך לא משחררים את המחיצה העליונה).

(א) חשבבי את העבודה נתו.

(ב) מהו המצב הסופי של המערכת לאחר שהמערכת מגיעה למצב שווי משקל?

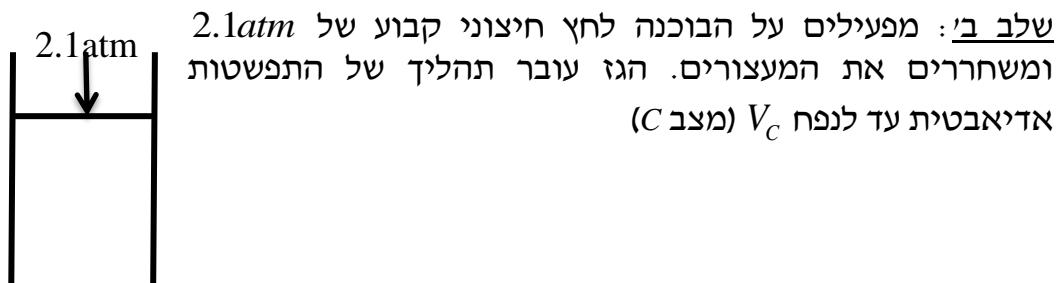
(ג) חשבבי את שינוי האנטרופיה של המערכת בתהליך זה.

8. מול אחד של גז אידיאלי מונואטומי עובר את התהליכיים הבאים:  
במצב ההתחלתי (מצב A) לחץ הגז  $2.0\text{atm}$  והטמפרטורה היא  $300K$ .



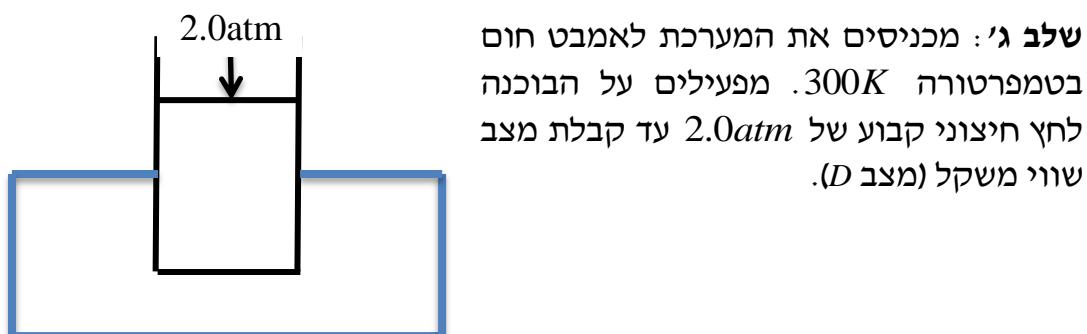
שלב א'

(א) מצאי את הלחץ, הנפח והטמפרטורה בנקודה B.



שלב ב'

(ב) מצאי את הלחץ, הנפח והטמפרטורה בנקודה C.



שלב ג'

(ג) מצאי את הלחץ, הנפח והטמפרטורה בנקודה D.

(ד) ציורי את מיקום הנקודות A,B,C,D על גרף במישור  $P-V$ .

(ה) חשבו את העבודה, החום והשינוי באנרגיה הפנימית בכל אחד מהשלבים.

(ו) חשבו את השינוי באנטרופיה של המערכת בכל אחד מהשלבים.

(ז) ציירו את מיקום הנקודות A,B,C,D על גרף במישור  $S-T$ .

(ח) חשבו את השינוי באנטרופיה של הסביבה בכל אחד מהשלבים. פרטוי חישובי.

(ט) הראה כי חישוביך מקיימים את החוק הראשון והחוק השני של התרמודינמיקה.

## תשובות סופיות:

$$W_{total} = 190L \times atm \quad .\text{א}.$$

$$Q = 440L \times atm \quad .\text{ב}$$

$$\Delta S = 0.09 \frac{L \times atm}{K} \quad .\text{ג}$$

$$\Delta S_{sys} (\text{i}) = 7.52 \frac{J}{K} ; \Delta S_{sys} (\text{ii}) = 7.52 \frac{J}{K} \quad .\text{א}.$$

$$\Delta S_{total} (\text{i}) = 0 ; \Delta S_{total} (\text{ii}) = 4.05 \frac{J}{K} \quad .\text{ב}$$

$$T_f (\text{i}) = 200K ; T_f (\text{ii}) = 263.4K ; T_f (\text{iii}) = 365K \quad .\text{א}.$$

$$\Delta S_{sys} (\text{i}) = 0 ; \Delta S (\text{ii}) = 3.43 \frac{J}{K} ; \Delta S_{sys} (\text{iii}) = 7.52 \frac{J}{K} \quad .\text{ב}$$

$$\Delta S_{total} (\text{i}) = 0 ; \Delta S_{total} (\text{ii}) = 3.43 \frac{J}{K} ; \Delta S_{total} (\text{iii}) = 7.52 \frac{J}{K} \quad .\text{ג}$$

$$P_{total} = P \quad .\text{א}.$$

$$\Delta S_{total,sys} = -n_{total} \cdot \bar{R} \cdot (\chi_A \cdot \ln(\chi_A) + \chi_B \cdot \ln(\chi_B)) \quad .\text{ב}$$

	$A(\text{final})$	$B(\text{final})$
$T$	$T$	$T$
$P$	$\frac{10\bar{R}T}{4V}$	$\frac{10\bar{R}T}{4V}$
$V$	$\frac{2}{5}V$	$\frac{3}{5}V$

$$W_{total} = 0 \quad .\text{ב}$$

$$\Delta S_{total} = 0.85 \frac{J}{K} \quad .\text{ג}$$

	$A(\text{final})$	$B(\text{final})$
$T$	$T$	$T$
$P$	$\frac{3\bar{R}T}{V}$	$\frac{3\bar{R}T}{V}$
$V$	$\frac{2}{3}V$	$V$

. נ . 6

$$W_{total} = 2\bar{R}T \quad . \text{ג}$$

$$\Delta S_{total} = 22.08 \frac{J}{K} \quad . \text{ה}$$

$$W_{total} = 0 \quad . \text{נ . 7}$$

	$A(\text{final})$	$B(\text{final})$
$T$	$T$	$T$
$P$	$\frac{10\bar{R}T}{4V}$	$\frac{10\bar{R}T}{4V}$
$V$	$\frac{2}{5}V$	$\frac{3}{5}V$

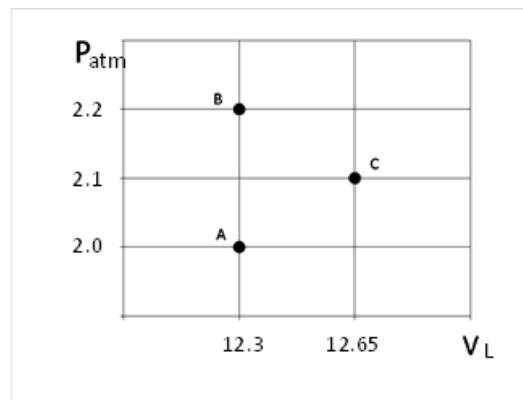
$$\Delta S_{total} = 0.85 \frac{J}{K} \quad . \text{ג}$$

$$T_B = 330K ; P_B = 2.2atm ; V_B = 12.3L \quad .\text{א.8}$$

$$P_C = 2.1atm ; T_C = 324K ; V_C = 12.65L \quad .\text{ב}$$

$$P_D = 2.0atm ; T_D = 300K ; V_D = 12.3L \quad .\text{ג}$$

.ד

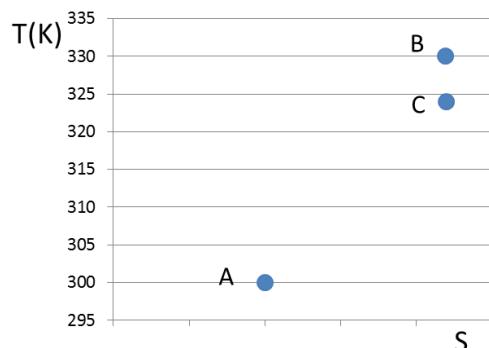


$$W_{A \rightarrow B} = 0 ; W_{B \rightarrow C} = 74.83J ; W_{C \rightarrow A} = -70.97J$$

$$\Delta U_{A \rightarrow B} = 374.13J ; \Delta U_{B \rightarrow C} = -74.826J ; \Delta U_{C \rightarrow A} = -299.304J$$

$$Q_{A \rightarrow B} = 374.13J ; Q_{B \rightarrow C} = 0 ; Q_{C \rightarrow A} = -370.274J \quad .\text{ה}$$

$$\Delta S_{A \rightarrow B} = 1.1886 \frac{J}{K} ; \Delta S_{B \rightarrow C} = 4.68 \times 10^{-3} \frac{J}{K} ; \Delta S_{C \rightarrow A} = -1.19207 \frac{J}{K} \quad .\text{ו}$$



$$\Delta S_{b,A \rightarrow B} = -1.085 \frac{J}{K} ; \Delta S_{b,B \rightarrow C} = 0 ; \Delta S_{b,C \rightarrow A} = 1.234 \frac{J}{K} \quad .\text{ז}$$

$$\Delta U_{total} = 0 \Rightarrow W_{A \rightarrow B} + W_{B \rightarrow C} + W_{C \rightarrow D} = Q_{A \rightarrow B} + Q_{B \rightarrow C} + Q_{C \rightarrow D} \quad .\text{ט}$$

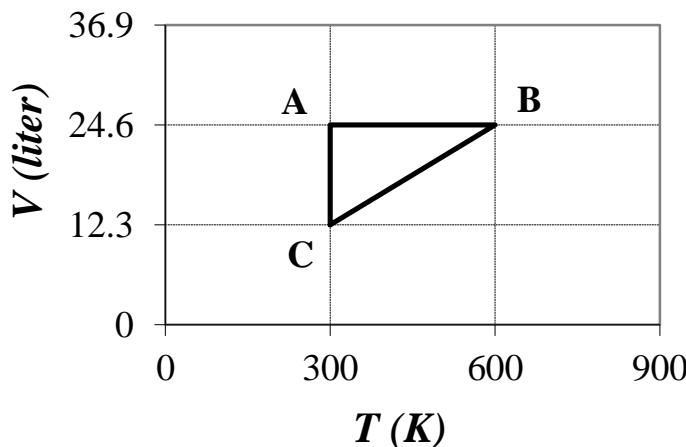
$$\Delta S_{total,A \rightarrow B} ; \Delta S_{total,B \rightarrow C} > 0 ; \Delta S_{C \rightarrow A} > 0$$

## פרק 3 - מכונות חום של גזים אידיאליים

שאלות:

1. מול אחד של גז אידיאלי מונו-אטומי עובר את התהליך המוחזרי ההיפיך  $A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow D \rightarrow A$ . התהליך מורכב מהשלבים הבאים:
- תהליך איזותרמי  $A \rightarrow B$ , תהליך אדיאבטי  $B \rightarrow C$ , תהליך  $C \rightarrow D$  שמתרכש בלחץ קבוע ותהליך אדיאבטי  $D \rightarrow A$ :
- נתון:  $T_A = 223K$  ;  $P_B = 1.73P_A$  ;  $T_D = 1.5T_B$
- א. שרטטו את הגרף במישור  $V-P$  והראו לפי הגרף כי המוחזר הניל' עובד כמכונת חום.
- ב. חשב את העבודה נתו שעשויה המערכת במוחזר אחד.
- ג. חשב עבור כל שלב של המוחזר את כמות החום שהוכנסה למערכת או הוצאה מהמערכת.
- ד. לכמה מאגרי חום מוצמדת מכונה זו?
- ה. חשב את הייעילות של מכונת חום
- ו. חשב את שינוי האנטרופיה  $\Delta S$  עבור כל שלב של המוחזר;
- ז. צייר איקוטית את התהליך  $A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow D \rightarrow A$  בגרף של  $T$  נגד  $S$ .

2. שני מול של גז אידיאלי מונואטומי עוברים את התהליך המוחזרי  $A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow A$  המתואר בדיאגרמת  $V-T$  הבאה (כל השלבים הפיכים):



- תארו את התהליך בכל אחד מהמעברים.
- שרטטי/י תהליך מוחזרי זה במישור  $V-P$ .
- חשב/י את העבודה בכל אחד מהשלבים ואת העבודה הכללית.
- מהם  $S$  ו- $U$  במעבר מהנקודה  $A$  ל- $C$ ?

3. מחזור סטירלינג (Stirling cycle) בניית משלבים הבאים:

שלב 2→1 : התפשטות איזותרמית בטמפרטורה של  $T_1$  מנפח  $V_1$  לנפח  $V_2$ .

שלב 3→2 : קירור בנפח קבוע עד טמפרטורה  $T_3$ .

שלב 4→3 : דחיסה איזותרמית לנפח ההתחלתי.

שלב 1→4 : חימום בנפח קבוע.

המחזור עובד עם שני מאגרי חום. החום הנדרש לחימום בשלב 1→4 מתקבל מהחום הנפלט בשלב הקירור 3→2.

נתון מחזור סטירלינג אשר החומר העובד בו הוא גז אידיאלי דו-אטומי עבורו

$$T_1 = 300K ; V_1 = 12.3L ; T_2 = 150K ; V_2 = 24.6L ; n = 2mol \quad k = \frac{C_p}{C_v} = 1.4$$

כל התהליכים הפיכים.

א. שרטטי/י מחזור זה במישור P-V.

ב. חשב את העבודה והחום בכל אחד משלבי הממחזור.

ג. חשב/י את יעילות הממחזור. השווה ליעילות מחזור קרנו העובד בין אותו  
טמפרטורות. פרט/י חישובי.

ד. חשב את השינוי באנטרופיה של המערכת עבור כל אחד משלביים

ה. שרטטי/י בצורה איקוטית מחזור זה במישור S-T. הבהיר/י שרוטוטץ.

4. מחזור אריקסון (*Ericsson cycle*) בניו מהשלבים הבאים:

שלב 2→1 : התפשטות איזותרמית מלחץ  $P_1$  ונפח  $V_1$  ללחץ  $P_2$ .

שלב 3→2 : קירור בלחץ קבוע עד נפח  $V_3$ .

שלב 4→3 : דחיסה איזותרמית עד ללחץ ההתחלתי  $P_1$ .

שלב 1→4 : חימום בלחץ קבוע חוזרת לנקודת ההתחלתה.

המחזור עובד עם שני מאגרי חום. החום הנדרש לחימום בשלב 1→4 מתקיים מהחום הנפלט בשלב הקירור 3→2.

נתון מחזור אריקסון אשר החומר העובד בו הוא גז אידיאלי דו-אטומי עבורו

$$P_1 = 5\text{bar} ; V_1 = 10L ; P_2 = 1\text{bar} ; V_3 = 30L ; n = 2\text{mol} \quad k = \frac{C_P}{C_V} = 1.4$$

כל התהליכים הפיכים.

א. שרטוט/י בצורה איקוותית מחזור זה במישור P-V.

ב. שרטוט/י בצורה איקוותית מחזור זה במישור S-T.

ג. קבל/י ביטוי לעובודה, לחום, לשינוי באנרגיה הפנימית ולשינויי אנטילפיה

בכל אחד משלבי המחזור. חשב את ערכו של כל אחד מהביטויים.

ד. חשב/י את היעילות של מחזור זה.

5. מול אחד של גז אידיאלי דו-אטומי

$$\text{עובד תהליך מחזורי} \quad \left( U = \frac{5}{2} n \bar{R} T \right)$$

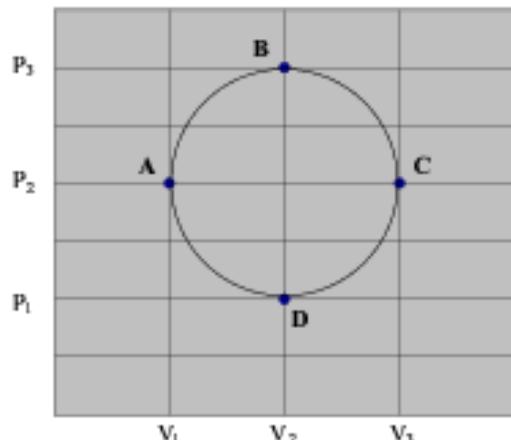
כפי שמופיע  $A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow D \rightarrow A$   
בגרף.

נתון :

$$V_1 = 13.0L; P_1 = 0.5atm$$

$$V_2 = 22.0L; P_2 = 0.6atm$$

$$V_3 = 31.0L; P_3 = 0.7atm;$$



א. חשב את העובודה נטו

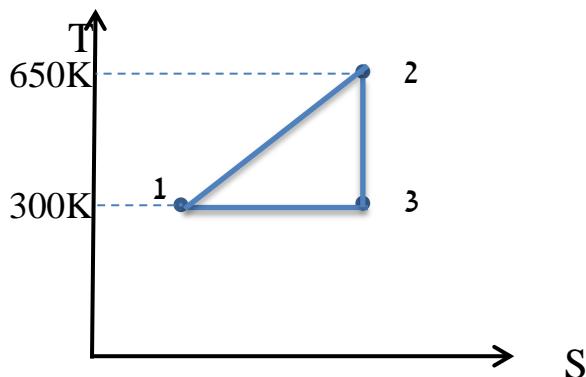
ב. חשב את השינוי באנרגיה הפנימית במעבר מ-A-L-C-

ג. חשב את החום במעבר מ-A-L-C-L-A.

ד. חשב את החום במעבר מ-C-L-A.

ה. חשב את יעילות המחזור

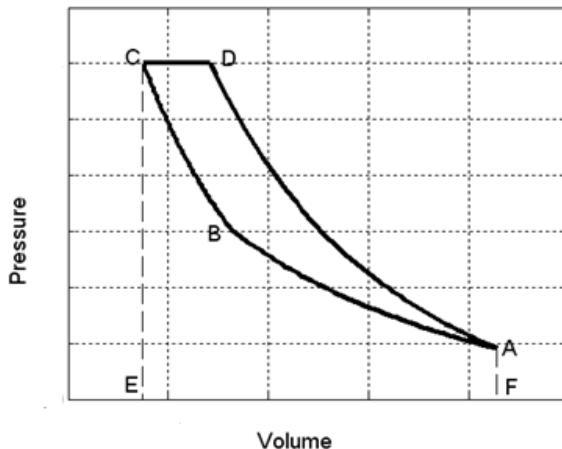
6. מול אחד גז אידיאלי מונו-אטומי עובר את התהליך המוחזר הבא המוצג במישור  $T-S$  (כל התהליכיים הפיכים):



- א. קובל/י ביטוי לחום בכל אחד מהשלבים במחזור. הפרמטר היחיד שנייתן להשתמש בו הוא הנפח בנקודות השונות (כלומר  $V_1, V_2, V_3$ ).
- ב. קובל/י ביטוי לעובדה נטו במחזור אחד. הפרמטר היחיד שנייתן להשתמש בו הוא הנפח בנקודות השונות (כלומר  $V_1, V_2, V_3$ ).
- ג. מהי עילוות מכונת חום זו? פרט/י תשובה.

## תשובות סופיות:

. נ. 1.



$$W_{A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow D \rightarrow A} = (ECDAF - ECBAF) \text{ שטח ח} = (ABCDA \text{ שטח ח})$$

$$\Rightarrow W_{A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow D \rightarrow A} > 0$$

$$W_{net} = 353.3J \text{ ב.}$$

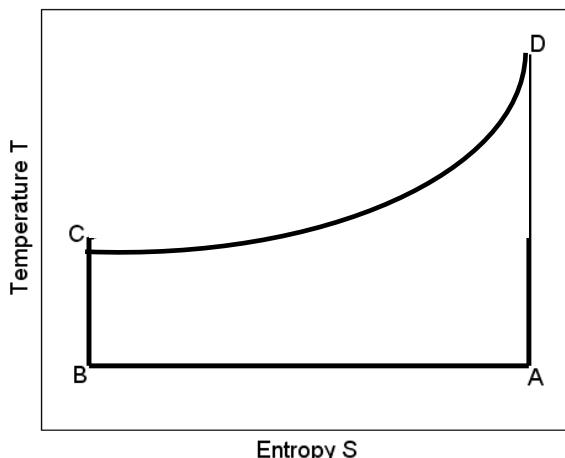
$$Q_{A \rightarrow B} = -1016.2J ; Q_{B \rightarrow C} = 0 ; Q_{C \rightarrow D} = 1369.7J ; Q_{D \rightarrow A} = 0 \text{ ג.}$$

ד. אין סו.

0.26 . ה

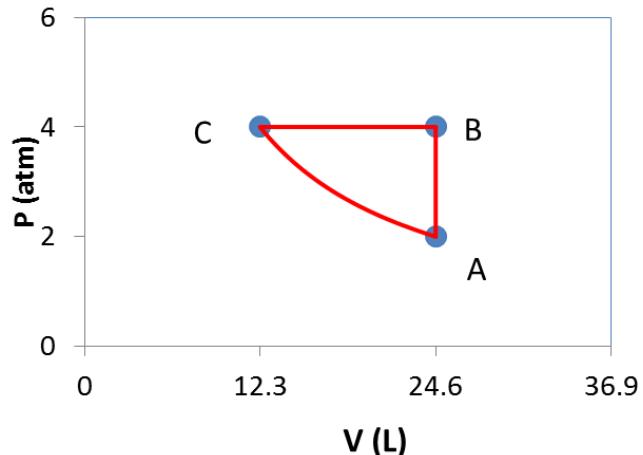
$$\Delta S_{A \rightarrow B} = -4.6 \frac{J}{K} ; \Delta S_{B \rightarrow C} = 0 ; \Delta S_{C \rightarrow D} = 4.6 \frac{J}{K} ; \Delta S_{D \rightarrow A} = 0 \text{ ו.}$$

. י



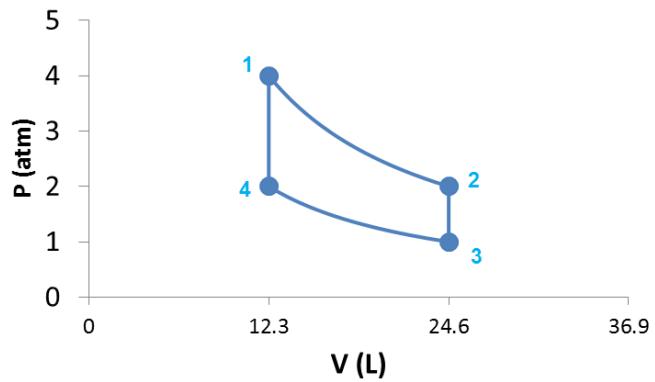
2. א.  $A \rightarrow B$  חימום בນפח קבוע ;  $B \rightarrow C$  קירור בלחץ קבוע התפשטות איזותרמית.

ב.



$$W_{A \rightarrow B} = 0 ; W_{B \rightarrow C} = -4988.4J ; W_{C \rightarrow A} = 3457.7J ; W_{net} = -1530.7J .$$

$$\Delta U_{A \rightarrow C} = 0 ; \Delta S_{A \rightarrow C} = -11.53 \frac{J}{K} \cdot \tau$$



$$W_{1 \rightarrow 2} = 3457.7J ; Q_{1 \rightarrow 2} = 3457.7J$$

$$W_{2 \rightarrow 3} = 0 ; Q_{2 \rightarrow 3} = -6235.5J$$

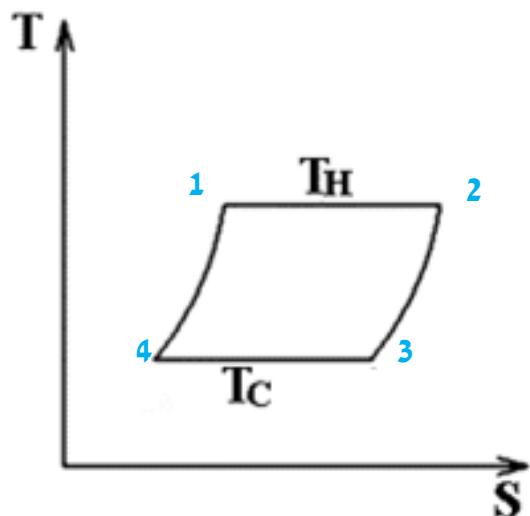
$$W_{3 \rightarrow 4} = -1728.85J ; Q_{3 \rightarrow 4} = -1728.85J$$

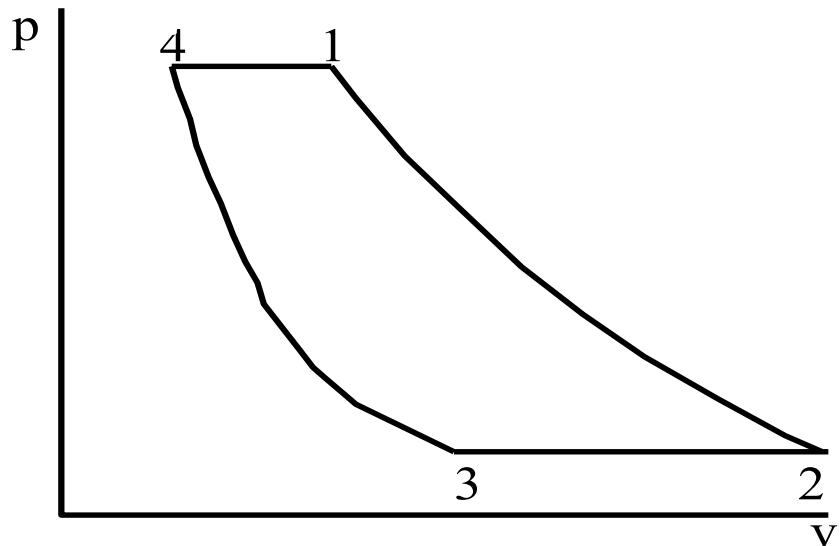
$$W_{4 \rightarrow 1} = 0 ; Q_{4 \rightarrow 1} = 6235.5J$$

0.5 .ג

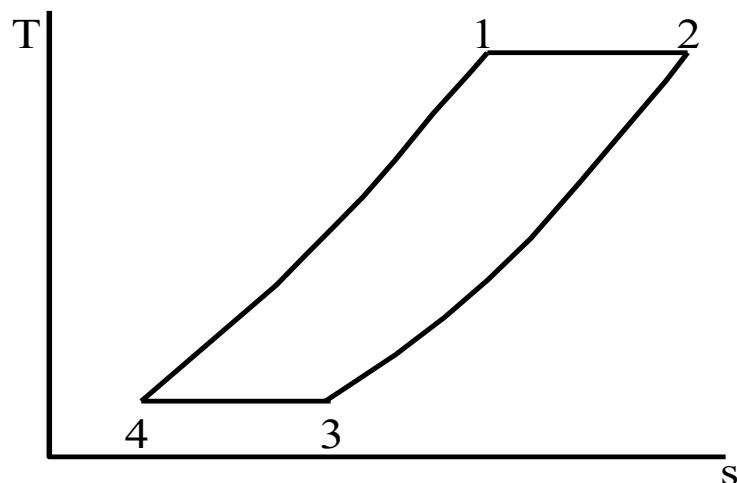
$$\Delta S_{1 \rightarrow 2} = 11.53 \frac{J}{K} ; \Delta S_{2 \rightarrow 3} = -28.8 \frac{J}{K} ; \Delta S_{3 \rightarrow 4} = -11.53 \frac{J}{K} ; \Delta S_{4 \rightarrow 1} = 28.8 \frac{J}{K}$$

.ט





ב.



$$W_{1 \rightarrow 2} = 8047.3J ; Q_{1 \rightarrow 2} = 8047.3J ; \Delta U_{1 \rightarrow 2} = 0 ; \Delta H_{1 \rightarrow 2} = 0$$

$$W_{2 \rightarrow 3} = -2000J ; Q_{2 \rightarrow 3} = -7000J ; \Delta U_{2 \rightarrow 3} = -5000J ; \Delta H_{2 \rightarrow 3} = -7000J$$

$$W_{3 \rightarrow 4} = 4827.8J ; Q_{3 \rightarrow 4} = -4827.8J ; \Delta U_{3 \rightarrow 4} = 0 ; \Delta H_{3 \rightarrow 4} = 0$$

$$W_{4 \rightarrow 1} = 2000J ; Q_{4 \rightarrow 1} = 7000J ; \Delta U_{4 \rightarrow 1} = 5000J ; \Delta H_{4 \rightarrow 1} = 7000J$$

0.4.7

$$W_{net} = 286.7J \text{ נ.5}$$

$$\Delta U_{A \rightarrow C} = 2737.5J \text{ נ.ב}$$

$$Q_{A \rightarrow C} = 3975.9J \text{ נ.א}$$

$$Q_{C \rightarrow A} = -3689.2J \text{ נ.ט}$$

0.072 נ.

$$Q_{1 \rightarrow 2} = -475R \ln\left(\frac{V_1}{V_3}\right)$$

$$Q_{2 \rightarrow 3} = 0 \text{ נ.6}$$

$$Q_{3 \rightarrow 1} = 300\bar{R} \ln\left(\frac{V_1}{V_3}\right)$$

$$W_{net} = -175R \ln\left(\frac{V_1}{V_3}\right) \text{ נ.ב}$$

0.368 נ.

## פרק 4 - חומרים טהורים

### שאלות:

1. נתון  $O_2$  בלחץ  $P = 2MPa$ . מצאו את התכונות התרמודינמיות האחרות עבור :

$$v = 0.15 \frac{m^3}{kg} \quad \text{א.}$$

$$v = 0.05 \frac{m^3}{kg} \quad \text{ב.}$$

2. כלי בנפח של  $0.5m^3$  מכיל  $1.5kmol$  של אדי מים בטמפרטורה של  $350^\circ C$ . הנתונים

$$\text{לגביה האדים : } M = 18.02 \frac{kg}{kmol}; R = 0.4614 \frac{kJ}{kgK}$$

- מצאו את מסת האדים :
- מצאו את הנפח הסגולוי :
- מצאו את לחץ האדים בהנחה שהם גז אידיאלי.
- מצאו את לחץ הגז באמצעות הטבלאות. השוו לערך שהתקבל בסעיף הקודם .

3. קיטור ב-  $350^\circ C; 8MPa$  נמצא בגליל הסגור באמצעות בוכנה ניידת עליה פועל לחץ חיצוני. במצב ההתחלתי הבוכנה מוחזקת באמצעות מעצורים. הגליל נמצא באמצעות חום ב-  $350^\circ C$ . הנפח ההתחלתי של הקיטור הוא  $0.2m^3$ . משחררים את המעצורים והקיטור מתפשט תוך העלאת הבוכנה. כאשר המערכת מגיעה למצב שווי משקל, לחץ הקיטור הוא  $4MPa$ .

- חשב את השינוי באנרגיה הפנימית ובאנטലפיה.
- חשב את העבודה והחום.

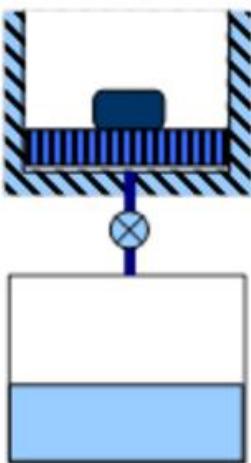
4. מיכל שנפחו  $0.7m^3$  מכיל אמונייה בטמפרטורה של  $C=60^{\circ}$  ו- $x=0.8$ . המיכל מחובר באמצעות ברז לצילינדר אנכי ובו בוכנה. המיכל והצילינדר טבולים באmbt מים בטמפרטורה קבועה של  $C=60^{\circ}$  (ambt חום).  
 פותחים את הברז ואמונייה זורמת לאט לצילינדר. הלחץ הדרוש להרמת הבוכנה הוא  $500kPa$ . הנפח הכלוא מתחת למעצורים בцилинדר הוא  $0.2m^3$ .  
 הזרימה נפסקת כאשר הלחץ במיכל ובצילינדר משתווים.

uboř amoniia ntuon :

$T (^{\circ}C)$	$p (kPa)$	$v_f (m^3/kg)$	$v_{fg} (m^3/kg)$	
60	2614.4	0.001834	0.04697	Saturated ammonia

$T (^{\circ}C)$	$p (kPa)$	$v_g (m^3/kg)$	
60	500	0.3144	Superheated ammonia
60	2000	0.0688	

- א. מהו נפח הנוזל במיכל בתחילת התהליך?
- ב. האם הבוכנה מגיעה למעצורים ואם כן, האם יש נוזל במיכל ברגע זה? האם בעת ההגעה למעצורים התהליך ממשיך או מסתיים?
- ג. מהו בקירוב הלחץ הסופי?
- ד. מהי העבודה המבוצעת לאורך התהליך?



5. מיכל בנפח  $0.5m^3$  מכיל  $20kg$  מים בלחץ של  $400kPa$  ובטמפרטורה  $T_1$ . זהו מצב 1.

המיכל מחובר לצילינדר עם בוכנה ניידת עלייה פועל לחץ חיצוני של  $100kPa$ . במצב ההתחלתי הבוכנה בתחתית הצילינדר.

השתותם בקצת המיכל מונע מהלחץ בתוך המיכל לעלות  $4MPa$ .

א. מצא את הטמפרטורה ההתחלתי.

ב. חשב את שבר מסת האדים במצב ההתחלתי.

המיכל מובא ברגע עם אמבט חום בטמפרטורה של  $C^{\circ}300$ . כאשר הלחץ במיכל מגיע ל- $4MPa$  (מצב 2), השתותם נפתח ואדים זורמים לצילינדר. התהיליך מסתיים כאשר המיכל מכיל אדים בלבד (מצב 3).

ג. מצא את הטמפרטורה ברגע שהשתותם נפתח (מצב 2).

ד. מצא את שבר מסת האדים במצב 2.

ה. מצא את החום במעבר ממצב 1 למצב 2.

ו. מצא את מסת המים במיכל במצב 3.

## תשובות סופיות:

.א.1.

State	$p$	$T$	$v$	$u$	$h$	$s$
Given	<u>2</u>	395.3	<u>0.15</u>	2937	3237.1	7.1108

.ב.

$p$	$T$	$x$	$v$	$u$	$h$	$s$
<u>2</u>	212.42	0.4959	<u>0.05</u>	1746.4	1846.4	4.3782

27.03kg .א.2

0.0185  $\frac{m^3}{kg}$  .ב

15542kPa .ג

11.558MPa .ד

$$\Delta U = 527.6 \text{ kJ} ; \Delta H = 702.5 \text{ kJ} .\text{א.3}$$

$$W = 975kJ ; Q = 1502.6kJ .\text{ב}$$

$$V_{ft,1} = 6.51L .\text{א.4}$$

ב. ברגע הגעת הבוכנה לאמצערים יש קיטור רווי בטמפרטורה . התהליך ימשך.

2061.4kPa .ג

$W = 100kJ .\text{ד}$

143.63°C . א. 5

0.0518 ב.

250.4°C ג.

0.4894 ד.

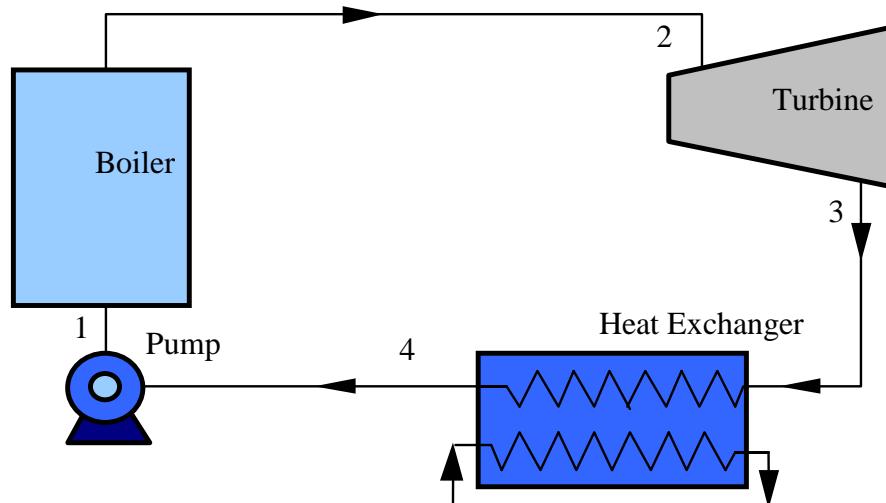
22416kJ ה.

10.044kg ו.

## פרק 5 - נפח ובקירה

### שאלות:

1. מערכת המספקת חשמל וקיטור מרכיבת מ-4 המרכיבים הבאים: משאבה, דוד חימום, טורבינה ומלחיף חום. הטורבינה והמשאבה הן אדייאבטיות הפיקות.



קצב הזרימה של הקיטור הוא  $\frac{kg}{s} 2.5$  דרך כל אחד מרכיבי המערכת.

התנאים בפתחי הייציאה של כל אחד מהרכיבים מוצגים בטבלה הבאה:

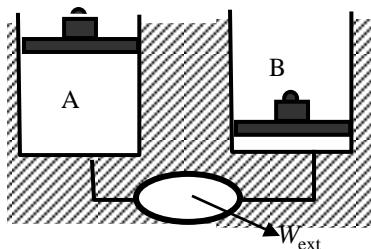
Exit of element	state	P (MPa)	T (°C)	v (m/s)	z (m)
Pump	1	10	102	5	0
Boiler	2	8	450	20	20
Turbine	3	0.2		100	10
Heat Exchanger	4	0.18	100	5	0

חשב/י את :

- הספק של המשאבה
- קצב מעבר החום בדוד חימום
- הספק של הטורבינה
- קצב מעבר החום במחליף חום
- חתך הפעולה של הצינור ביציאה של כל מרכיב

.2. מיכל קשיח ואדייבטי מכיל  $0.03\text{kg}$  של  $\text{He}$  ב- $300^\circ\text{C}$  ובלחץ של  $120\text{kPa}$ . המיכל מתמלא מצינור המכיל  $\text{He}$  בלחץ של  $0.6\text{MPa}$  וטמפרטורה של  $300^\circ\text{C}$ . המילוי מפסיק כאשר הלחצים משתווים.

- א. מצאי את המסה והטמפרטורה הסופית של הhelium, תחת ההנחה כי הוא מותנהג כמו אידיאלי מונואטומי שמסתו  $M(\text{He}) = 4 \frac{\text{g}}{\text{mol}}$ .
- ב. כיצד הייתה משתנה תשובתך אילו במקום  $\text{He}$  המיכל והצינור היו מכילים קיטור?



3. צילינדר אנכי A מכוסה בבוכנה צפה ששמורת על לחץ  $P_A = 2000\text{kPa}$ . הצילינדר מחובר דרך מתקו העבודה לצילינדר אנכי B שמכוסה בבוכנה צפה השומרת על לחץ  $P_B = 150\text{kPa}$  (ראה ציור). המערכת על כל חלקיה מבודדת היטב.

נתון עבור אויר :

$$k = 1.4 ; M = 28.985 \frac{\text{g}}{\text{mol}} ; c_V = 0.71712 \frac{\text{J}}{\text{g} \cdot \text{K}}$$

במצב ההתחלתי הצילינדר A מכיל  $4.0\text{ kg}$  אויר ב- $350^\circ\text{C}$  וצילינדר B ריק. השסתום נפתח והאוויר זורם מ- A ל- B. כשהזרימה נפסקה, הטמפרטורה ב- B הייתה  $150^\circ\text{C}$ .

- א. מהו התנאי שמקטיב את הפסקת הזרימה?
- ב. מצא את המצב ההתחלתי והמצב הסופי בциילינדרים A ו- B.
- ג. מצא את אינטראקציות החום והעבודה של האוויר.
- ד. מצא את העבודה של מתקו העבודה.

4. קיטור ב-  $150^{\circ}\text{C}$ ,  $200 \text{ kPa}$ ,  $200 \text{ kg/hr}$  למחליף חום בקצב  $900 \text{ kg/hr}$  ו יוצא ממנו כנוזל רווי ב-  $110^{\circ}\text{C}$ . קוטר צינור הכניסה למחליף החום הוא  $8.0 \text{ cm}$  וקוטר צינור היציאה  $2.0 \text{ cm}$ .

א. מצא את מהירות הכניסה ומהירות היציאה.

ב. מצא את גודל אינטראקציות החום והעבודה של מחליף החום.

5. קיטור ב-  $350^{\circ}\text{C}$ ,  $1200 \text{ kPa}$ ,  $900 \text{ kg/hr}$  לטורבינה אדיابتית בקצב  $900 \text{ kg/hr}$  ו יוצא ממנהقاد רווי ב-  $40^{\circ}\text{C}$ . קוטר צינור הכניסה לטורבינה הוא  $8.0 \text{ cm}$  וקוטר צינור היציאה  $3.0 \text{ cm}$ .

א. מצא את מהירות הכניסה ומהירות היציאה.

ב. מצא את הספק הטורבינה.

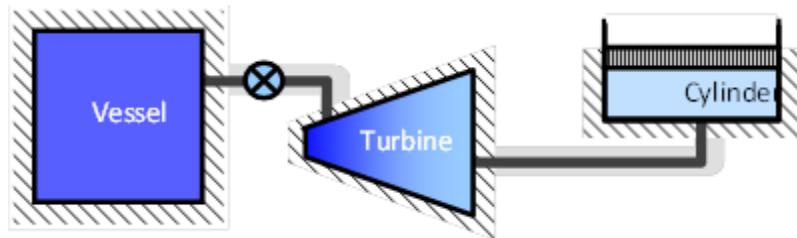
6. מנוע חום הפיך עושה אינטראקציות חום עם מאגר ב-  $T_b = 700^{\circ}\text{C}$  ועם צילינדר מכוסה בבוכנה ששומרת על לחץ קבוע של  $100 \text{ kPa}$ .

המצב ההתחלתי הצילינדר מכיל  $10 \text{ kg H}_2\text{O}$  במצב נוזל רווי ( $x=0$ ).

פעולות המנוע מופסקת כאשר הטמפרטורה בциילינדר מגיעה ל-  $400^{\circ}\text{C}$ .

מצאו את עבודות המנוע והשינוי באנטרופיה.

7. כלי מבודד בפח של  $2m^3$  מכיל קיטור בלחץ של  $50bar$  וטמפרטורה של  $300^\circ C$ . הכלי מחובר דרך צינור מבודד לטורבינה אדייאבטית הפיכה המחברת לצילינדר שעליו בוכנה, המפעילה לחץ של  $10bar$  (ראו שרטוט).



במצב ההתחלתי הצילינדר ריק. פותחים את השסתום ומאפשרים לQUITOR לזרום אל הצילינדר דרך הטורבינה, עד הפסקת הזרימה. הניחו כי אין נפילת לחץ בצינורות ובטורבינה וכי מסת הקיטור שבhem זניחה. מצאו את כמות המשאה הנשארת בכלים בסוף התהליך, את העבודה הטורבינה ואת השינוי באנטרופיה בתהליך.

8. מלחס הוא רכיב אדייאבטי המעלת לחץ של זורם ע"י צריכת עבודה. קיטור ב- $150^\circ C; 0.1MPa$  נכנס למלחס בעל יעילות איזנטרופית של 0.9. ב מהירות של  $60 \frac{m}{s}$ . שטח החתך בכניסה למלחס הוא  $300cm^2$ . מהירות הזורם ביציאה מהמלחס היא  $\frac{m}{s} 60$  והספק המלחס הוא  $1MW$ . מצאו את הלחץ והטמפרטורה של הקיטור ביציאה.

9. גז פליטה של מנוע סילון ב- $725^\circ C; 0.19MPa$  נכנסים לנחר אדייאבטי בקצב של  $200 \frac{kg}{s}$ , ב מהירות של  $60 \frac{m}{s}$ . לחץ הסביבה הוא  $0.06MPa$ .

א. מהי המהירות היציאה המקסימלית האפשרית?

ב. מהי מהירות היציאה המקסימלית אם לנחר יעילות איזנטרופית של 0.9?

ג. מהו השינוי באנטרופיה של הגזים בעוברים לנחר בתנאים של הסעיפים הקודמים?

## תשובות סופיות:

$$-39.8kW .\text{א} .1$$

$$7094.66kW .\text{ב}$$

$$1965.32kW .\text{ג}$$

$$-5169.01kW .\text{ד}$$

$$A_1 = 5.20 \text{ cm}^2; A_2 = 47.71 \text{ cm}^2; A_3 = 198.75 \text{ cm}^2; A_4 = 5.22 \text{ cm}^2 .\text{ה}$$

$$0.102kg ; 842.8K .\text{א} .2$$

$$0.1336kg ; 425^\circ C .\text{ב}$$

.א. כל הנזק יעבור לצינדר B.

.ב

state	$P(kPa)$	$T(^oC)$	$T(K)$	$v(m^3 / kg)$	$u(kJ / kg)$	$h(kJ / kg)$	$m(kg)$	$V(m^3)$
1	<u>2000</u>	<u>350</u>	623.15	0.08938	446.87	625.64	<u>4.0</u>	0.358
2	<u>150</u>	<u>150</u>	423.15	0.8093	303.45	424.84	4.0	3.237

$$573.7kJ .\text{ג}$$

$$803.2kJ .\text{ד}$$

$$v_{in} = 47.727 \frac{m}{s} ; v_{out} = 0.837 \frac{m}{s} .\text{א} .4$$

$$-577.16kW .\text{ב}$$

$$v_{in} = 11.66 \frac{m}{s} ; v_{out} = 69.04 \frac{m}{s} .\text{א} .5$$

$$144.27kW .\text{ב}$$

$$W = 41857.42kJ ; \Delta S_b = -\Delta S_c = -72.4090 \text{ kJ/K} .\text{ג}$$

$$m = 11.234kg ; W_t = 6023.97kJ ; \Delta S = 0 .\text{ד}$$

$$T = 727.64^\circ C ; P = 3.64MPa .\text{ה}$$

$$752.1 \frac{m}{s} . \text{ נ. 9}$$

$$713.5 \frac{m}{s} . \text{ ב.}$$

ג. עברור א  $\Delta S = 0.039 \frac{kJ}{kgK}$ , עברור ב  $\Delta S = 0$

## פרק 6 - מחזור רנקין

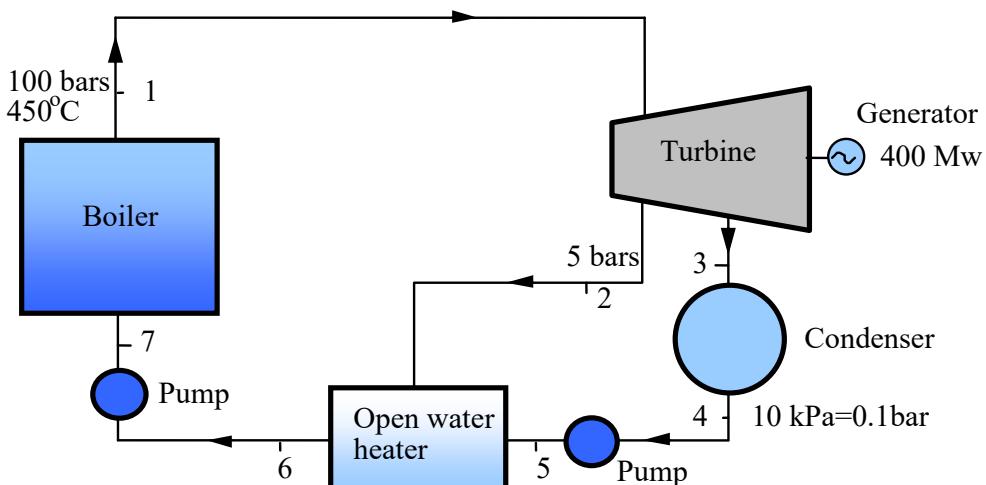
שאלות:

1. במחזור רנקין סטנדרטי קיטור נכנס לטורבינה בלחץ של  $2 \text{ MPa}$  וטמפרטורה של  $400^{\circ}\text{C}$ . הלחץ במעבה הוא  $20 \text{ kPa}$ . תחת ההנחה כי כל התהליכים הפיכים והטורבינה והמשאבה אדייאבטיות, מהם האפיונים של הנקודות השונות במעגל? חשב/י את החום, העבודה והיעילות של המחזור.

2. במחזור רנקין ריאלי קיטור נכנס לטורבינה בלחץ של  $2 \text{ MPa}$  וטמפרטורה של  $400^{\circ}\text{C}$ .

הלחץ במעבה הוא  $20 \text{ kPa}$ . הנוזל היוצא ממעבה הוא נוזל רווי. היעילות האיזנטרופית של הטורבינה היא 0.9 והיעילות האיזנטרופית של המשאבה היא 0.8. חשב/י את היעילות של מחזור רנקין זה.

3. תחנת כוח עובדת לפי מחזור רנקין המוצג בגרף הבא.



יעילות הטורבינה והמשאבה היא 0.9.

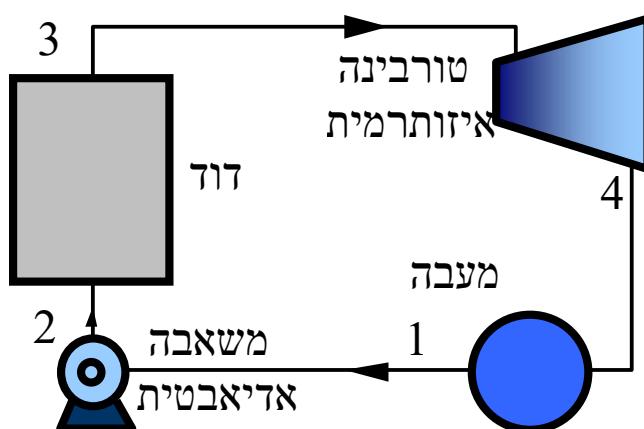
א. שרטט/י את התהליך במישור T-s.

ב. מצא/י את יעילות המחזור

ג. מצא/י את קצב זרימת הקיטור

4. נתונה תחנת כוח כמפורט בתרשימים:

קיטור יוצא מהדוד (נקודה 3)قاد רוי ( $x=1$ ) בלחץ  $4 \text{ MPa}$ . הקיטור נכנס



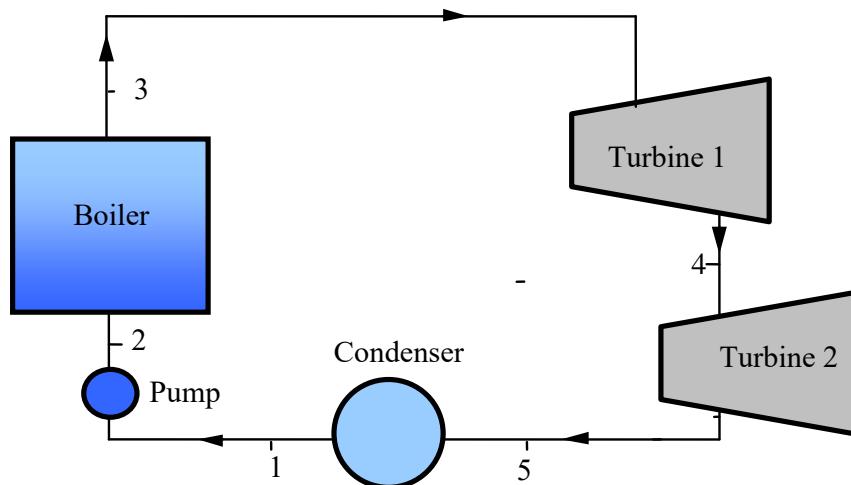
לטורבינה איזותרמית אשר היעילות בה היא 0.8 ביחס לטורבינה איזותרמית הפיכה. בטורבינה הקיטור מתרפש עד ללחץ המועבה שהוא  $10 \text{ kPa}$ . הנוזל היוצא מהמעבה הוא נוזל רוי  $x=0$ . המשאבה אדיابتית עם יעילות 1.0.

- א. שרטט/י את המחזור במישור  $T-s$ ?
- ב. מהי עבודת המשאבה?
- ג. מהי עבודת הטורבינה?
- ד. ההספק נטו במחזור הוא  $5000 \text{ kW}$ . מהו קצב זרימת הקיטור במחזור?

5. במחזור רנקיון סטנדרטי קיטור נכנס לטורבינה בלחץ של  $2 \text{ MPa}$  וטמפרטורה של  $400^\circ\text{C}$ . הלחץ במעבה הוא  $20 \text{ kPa}$ .  
 מבצעים שינוי במחזור: לאחר יצאת הקיטור מהדוד, הוא נאגר בциילינדר עם בוכנה השומרת על לחץ קבוע של  $2 \text{ MPa}$ . במהלך זמן האגירה, חום עובר מהאדמים לשביבה והטמפרטורה שלהם יורדת ל- $350^\circ\text{C}$ . בתום זמן האגירה, האדים מועברים לטורבינה להשלמת המחזור.

- א. שרטט/י את המחזור הסטנדרטי ואת המחזור עם האגירה על אותו גוף במישור T-s.
- ב. מצא את אפיוני המערכת (לחץ, טמפרטורה, הרכב המערכת, אנטלפיה ואנטרופיה) בכל אחת מהנקודות.
- ג. מהי יעילות המחזור עם האגירה? השווה ליעילות מחזור רנקיון סטנדרטי.
- ד. האם מחזור רנקיון סטנדרטי בו הקיטור יוצא מהדוד בטמפרטורה של  $350^\circ\text{C}$  ובלחץ של  $2 \text{ MPa}$  ועובד מיידית לטורבינה הוא עם יעילות זהה ליעילות המחזור עם האגירה או לא?

6. נתונה תחנת הכוח הבאה:



קיטור יוצא מדוד החימום (נקודה 3) כאדרוי בלחץ של  $4 \text{ MPa}$ .  
הקיטור נכנס לטורבינה איזותרמית והפיכה (Turbine 1) ומתרפש עד ללחץ של  $1 \text{ MPa}$ .

לאחר מכון הקיטור נכנס לטורבינה אדיابتית (Turbine 2) עם יעילות איזונטרופית של 0.8. הקיטור יוצא מהטורבינה האדיابتית (נקודה 5) בלחץ המועבה שהוא  $0.85 \text{ MPa}$ .  
ביציאה מהמעבה מתקיים נוזל רווי.

הנוזל נכנס למשאבה אדיابتית עם יעילות איזונטרופית של 0.85.

- א. שרטט/י את המחזור במישור T-S.
- ב. מהי העבודה המשאבה? מהי עבודה הטורבינות? פרט/י
- ג. מהי ניצולת המחזור? פרט/י
- ד. הספק החום בדוד חימום הוא  $2500 \text{ kW}$ . מהי הספיקת המסית במחזור?  
פרט/י

## **תשובות סופיות:**

1. **יעילות 0.299**
2. **יעילות 0.2692**

3. **יעילות  $441.3 \frac{kg}{s}$  ; 0.345**

$$\dot{m} = 4.46 \frac{kg}{s} ; w_{x,3 \rightarrow 4} = 1127.9 \frac{kJ}{kg} ; w_{x,1 \rightarrow 2} = -4.03 \frac{kJ}{kg} .4$$

5. **יעילות 0.28**

$$\dot{m} = 0.97 \frac{kg}{s} ; \eta = 0.33 ; w_{x,3 \rightarrow 4} = 306.1 \frac{kJ}{kg} .6$$

## פרק 7 - מחזורים אוויר

### שאלות:

1. במחזור Brayton אידיאלי אויר נכנס למתחם ב- $15^{\circ}\text{C}$ ,  $0.1\text{ MPa}$  ונדחס עד  $0.5\text{ MPa}$ . הטמפרטורה המכסימלית היא  $900^{\circ}\text{C}$ . מצאו:

- א. לחץ וטמפרטורה בכל נקודות המחזור.
- ב. עוביות המתחם.
- ג. עבודות הטורבינה.
- ד. יעילות המחזור.

2. תחנת כוח בהספק  $150\text{ kW}$  מבוססת טורבינת גז.  
օיר מהסביבה ב- $T_1=30^{\circ}\text{C}$ ,  $p_1=100\text{ kPa}$ ,  $T_{max}=1450^{\circ}\text{C}$  נכנס למתחם.  
יחס הלחצים  $r=p_2/p_1$  טמפרטורה מכסימלית  $T_{max}=1450^{\circ}\text{C}$ .  
דרגו הטיב של המתחם היא 0.88 ודרגת הטיב של הטורבינה היא 0.92.

- א. מצאו את הטמפרטורה והלחץ בכל נקודות המחזור.
- ב. חשבו את העבודה והחום בכל שלב של המחזור.
- ג. מצא את יעילות המחזור.
- ד. מצא את ספיקת האויר למתחם.

3. נתון מחזור דיזל אשר החומר העובד בו הוא אויר. במחזור זה יחס הדחיסה הוא 18. התנאים ההתחלתיים הם לחץ של  $0.1\text{ MPa}$ , טמפרטורה של  $15^{\circ}\text{C}$ . הטמפרטורה המקסימלית בתהליך היא  $2500\text{ K}$ . מהי יעילות המחזור?

4. מנוע בעירייה פנימית עובד כמחזור אוטו אידיאלי. ב  
תחילה הדחיסה התנאים הם  $T=27^{\circ}\text{C}$ ,  $p=0.1\text{ MPa}$ , ונפח הבוכנה הוא  $0.002\text{ m}^3$ . הלחץ בסוף הדחיסה הוא  $1.2\text{ MPa}$ . חום כניסה בקצב של  $4.2\text{ kJ}$  למחזור.  
מהי יעילות המחזור?

## תשובות סופיות

	$P(\text{MPa})$	$T(\text{K})$
1	0.1	288.2
2	0.5	456.6
3	0.5	1173.2
4	0.1	740.4

.א.1

$$-169.0 \text{ kJ/kg}$$

$$434.3 \text{ kJ/kg}$$

$$0.369 \text{ .ט}$$

$$\cdot P_1 = 100 \text{ kPa} ; T_1 = 303.15 \text{ K} \text{ .נ.2}$$

$$P_2 = 1500 \text{ kPa} ; T_2 = 705.46 \text{ K}$$

$$\cdot P_3 = 1500 \text{ kPa} ; T_3 = 1723.15 \text{ K}$$

$$P_4 = 100 \text{ kPa} ; T_4 = 869.13 \text{ K}$$

$$q_{1 \rightarrow 2} = 0 ; q_{2 \rightarrow 3} = 1020.74 \frac{\text{kJ}}{\text{kg}} ; q_{3 \rightarrow 4} = 0$$

$$w_{1 \rightarrow 2} = -403.51 \frac{\text{kJ}}{\text{kg}} ; w_{2 \rightarrow 3} = 0 ; w_{3 \rightarrow 4} = 856.58 \frac{\text{kJ}}{\text{kg}}$$

$$0.44 \text{ .ג}$$

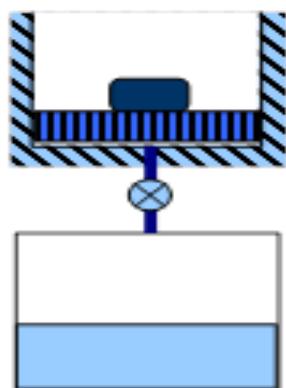
$$0.033 \frac{\text{kg}}{\text{s}} \text{ .ט}$$

$$0.6 \text{ .ג}$$

$$0.51 \text{ .ט}$$

## פרק 8 - שאלות מסכימות ברמת בחינה

### שאלות:



1. מיכל בנפח  $0.5\text{m}^3$  מכיל  $20\text{kg}$  מים בלחץ של  $400\text{kPa}$  ובטמפרטורה  $T_1$ . זהו מצב 1. המיכל מחובר לצילינדר אדיابتית המכוסה בבוכנה השומרת על לחץ קבוע של  $100\text{kPa}$ . שסתום בחלק העליון של המיכל מונע מהלחץ לעלות מעל  $4\text{MPa}$ . ובמצב ההתחלתי הבוכנה נמצא תחתית הצילינדר.

מהי הטמפרטורה במצב ההתחלתי.  
חשב/י את שבר מסת האדים במצב ההתחלתי.

מכניסים את המיכל לא מבט חום בטמפרטורה של  $C^{\circ}300$ . כאשר הלחץ במיכל מגע ל- $4\text{MPa}$  (מצב 2), השסתום נפתח וQUITOR זורם לצילינדר. התהליך מסתיים כאשר במיכל יש אדים בלבד (מצב 3).

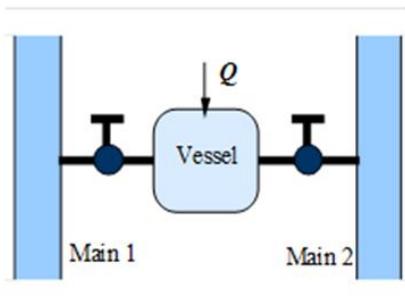
מהי הטמפרטורה ברגע שהשסתום נפתח (מצב 2)?  
מצאי/י את שבר מסת האדים במיכל ברגע שהשסתום נפתח.  
מהי אינטראקציית החום של המיכל עד פתיחת השסתום?  
מצאי/י את מסת המים במיכל במצב 3.  
מצאי/י את החום מרוגע פתיחת השסתום ועד סיום התהליך.

2. קיטור בלחץ של  $1200\text{kPa}$  וטמפרטורה של  $C^{\circ}350$  נכנס לנחיר אדיابتיק בקצב של  $900 \frac{kg}{hr}$  ויווצר נזוץ רווי בטמפרטורה של  $C^{\circ}40$ . שטח החתך בכניסה הוא  $5.027 \times 10^{-3}\text{m}^2$

א. מצאי/י את המהירות ביציאה.  
ב. מצא את שטח החתך ביציאה.

3. אווריר (גז אידיאלי,  $M = 29 \frac{g}{mol}$ ;  $k = 1.4$ ) נכנס לנקיר אדיابتיק בקצב של  $1.2 \frac{kg}{s}$  וbatehratura של  $C^{\circ}30$ . שטח חתך הכניסה לנובריינה אדיابتית בקצב של  $35 \frac{m}{s}$ . שטח חתך הנטורבינה הוא  $300\text{cm}^2$ . האווריר יוצא מהטורבינה בלחץ של  $1\text{bar}$ , בטמפרטורה של  $C^{\circ}30$  ובמהירות של  $35 \frac{m}{s}$ .

א. חשב/י את הספק הטורבינה.  
ב. חשב/י את שטח חתך היציאה מהטורבינה.

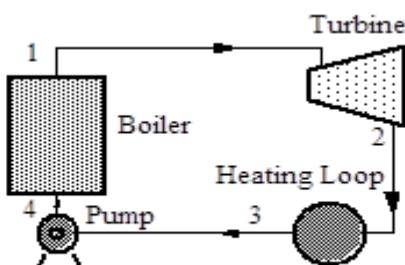


4. 1 kg של מים הוכנסו מצינור מים (מסומן כ-Main1) בלחץ של 20MPa וטמפרטורה של  $300^{\circ}\text{C}$  לתוך מיכל ריק שנפחו 60L.

א. במקביל, קיטור בלחץ של 7MPa וטמפרטורה של  $850^{\circ}\text{C}$  הוכנסו מצינור אחר (מסומן כ-Main2) לאוטו מיכל. במצב הסופי המיכל הכליל אדים רווים בלחץ של 7MPa.

מצאי את מסת הקיטור שנכנסה למיכל מהצינור השני.

ב. חשב/י את סך החום שהועבר למים במיכל (או העובר מהמים במיכל).



5. למפעל תעשייתי דרוש חום בקצב של 11.5MW. החום מסופק בשלב העיבוי במחזור רנקין המוצג בתרשימים. לולאת החימום (heating loop) היא המועבה.

א. מצא את קצב זרימה המשא במחזור.

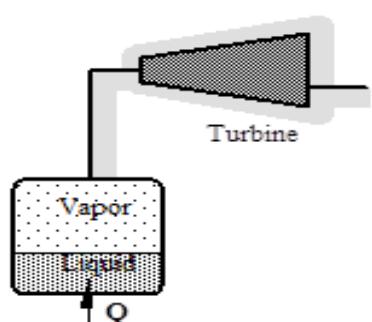
ב. חשב/י את הספק הטורבינה.

6. קיטור יוצא מדוד חימום בלחץ של  $500^{\circ}\text{C}$  500kPa ומתפשט איזונטרופית בטורבינה לחץ גבוה לגובה לחץ של 3MPa. הקיטור מחומם שנית בלחץ קבוע לטמפרטורה של  $500^{\circ}\text{C}$  500kPa ומתפשט איזונטרופית בטורבינה לחץ נמוך לחץ של 75kPa. לאחר היציאה מהטורבינה השנייה, הקיטור מעובה לנוזל רווי בלחץ של 75kPa ואז נדחס איזונטרופית לחץ של 17.5MPa על מנת לבצע שוב את המחזור.

א. מהו החום שהוכנס למחזור?

ב. מהו החום שיוצא מהמחזור?

ג. מהי יעילות המחזור?



7. מיכל בנפח קבוע של  $0.6\text{m}^3$  מכיל נפחים שווים של מים נזליים ואדי מים בלחץ של 100kPa (מצב 1). מחממים את המיכל בנפח קבוע עד שהלחץ מגיע ל-8MPa (מצב 2).

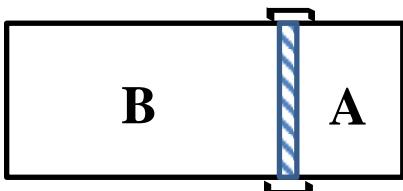
משיכים בחימום. הלחץ נשמר על ערך של 8MPa וקיטור מועבר לטורבינה אדיابتית (ראה שרטוט). התהיליך מסתיים כאשר כל הנזלים במיכל התאדו (מצב 3).

- א. מצאי את המסה הכללית ההתחלתית במיכל.  
 ב. חשב/י את שבר מסת האדים במצב ההתחלתי.  
 ג. מצאי/י את טמפרטורת המים במיכל כאשר מגעים במצב 2.  
 ד. מצאי/י את מסת האדים שיצאה מהמיכל במהלך התהליך.  
 ה. מצאי/י את אינטראקציית החום בתהליכי.  
 ו. מצאי/י את העבודה הכללית של הטורבינה, אם נתון כי הקיטור יוצא מהטורבינה בלחץ של  $P = 100\text{kPa}$  ו- $x = 0.81$ .

8. כלי מחולק לשני חלקים על ידי בוכנה חסורת חיכוך ומוליכת חום המוחזקת באמצעות מעכורים. הכליל מצוי באmbט' חום בטמפרטורה של  $T = 40^\circ\text{C}$ . צידם הימני של הכליל (המסומן ב-A) הוא בנפח 15 ליטר ומכליל אויר בלחץ של  $P$ . צידם השמאלי של הכליל (המסומן ב-B) הוא בנפח 300 ליטר ומכליל אדי מים רווים. עבור האויר נניח גז אידיאלי דואטומי:

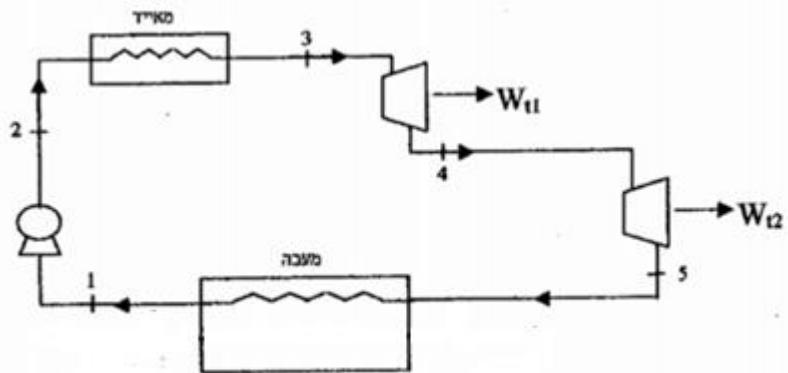
$$M = 29 \frac{\text{g}}{\text{mol}} ; \quad c_v = \frac{5}{2} R ; \quad c_p = \frac{7}{2} R$$

משחררים את המעכורים ונונתנים למערכת להגעה במצב שווי משקל. עבור המקרה בו הלחץ ההתחלתי של האויר הוא  $P_0 = 100\text{kPa}$ :



- א. מהי העבודה הכללית בתהליכי? פרט/י  
 ב. חשב/י את החום בתהליכי זה. פרט/י  
 חישוביך.  
 ג. חשב/י את שינוי האנטרופיה הכללי בתהליכי זה. פרט/י חישוביך.  
 עבור המקרה בו הלחץ ההתחלתי של האויר הוא  $P_0$ :  
 ד. מה צריך להיות ערכו של  $P$  כך שבמצב הסופי של המים נקבל מים נזולים רווים? פרט/י.

## 9. נתונה תחנת הכוח הבאה:



קייטור יוצא מהמайдן (נקודה 3) כאדרוי בלחץ של  $4 \text{ MPa}$ .  
 הקיטור נכנס לטורבינה איזותרמית והפיכה (t1) ומתרפש עד ללחץ של  $1 \text{ MPa}$ .  
 לאחר מכן מון הקיטור נכנס לטורבינה אדיابتית (t2) עם עילות איזנטרופית של  $0.8$ .  
 הקיטור יוצא מהטורבינה האדיابتית (נקודה 5) בלחץ המועבה שהוא  $15 \text{ kPa}$ .  
 ביציאה מהמעבה מתקיים נוזל רווי.  
 הנוזל נכנס למשאבה אדיابتית עם עילות איזנטרופית של  $0.85$ .

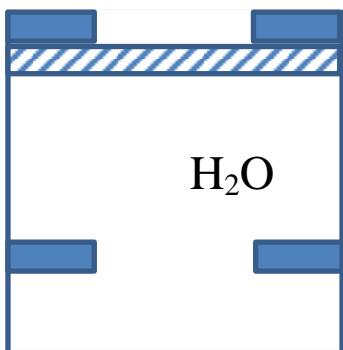
- א. שרטטי את המחזור במישור S-T.
- ב. מהי עבודה המשאבה? מהי עבודה הטורבינות? פרט/י
- ג. מהי ניצולת המחזור? פרט/י
- ד. הספק החום שנכנס למайдן הוא  $2500 \text{ kW}$ . מהי הספיקת המסתה במחזור?  
פרט/י

**10.** נתון כלי המכיל  $O_2$ . לכלי בוכנה ניידת. בכל הותקנו שני מעכורים : מעazor עלילון ומעazor תחתון (ראה שרטוט).

כאשר הבוכנה נוגעת במעazor העלילון, נפח הכליל מתחתיה הוא  $3m^3$ . כאשר הבוכנה נוגעת במעazor התחתון, נפח הכליל מתחתיה הוא  $1m^3$ . הבוכנה מפעילה לחץ קבוע של  $500kPa$ .

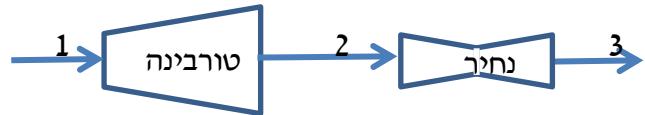
במצב ההתחלתי הבוכנה נוגעת במעazor העלילון, המים בכליל בלחץ של  $1MPa$  ובטמפרטורה של  $500^{\circ}C$ .

מקרים את המים והבוכנה נעה למיטה. התהlik מסתיים כאשר טמפרטורת המים היא  $100^{\circ}C$ . טמפרטורת הסביבה היא  $25^{\circ}C$ .



- א. מהו מצב המים בסיום התהlik? יש לציין את ערך של  $s, T, P, u, h, v$ . פרט/י חישוביך.
- ב. חשב/י כמה עבודה בוצעה בתהlik. פרט/י חישוביך.
- ג. חשב/י את מעבר החום בתהlik. פרט/י חישובך.
- ד. חשב/י את שינוי האנטרופיה הכללי. פרט/י חישוביך.

**11.** בשאלת זו עליך לנתח חלק מפעולת מנוע סילון המותקן במטוס הטס בגובה בו לחץ האטמוספרי הוא  $80\text{kPa}$ . המנוע מורכב מטורבינה אדיאבטית הפיכה ונחיר אדיאבטי הפיך.

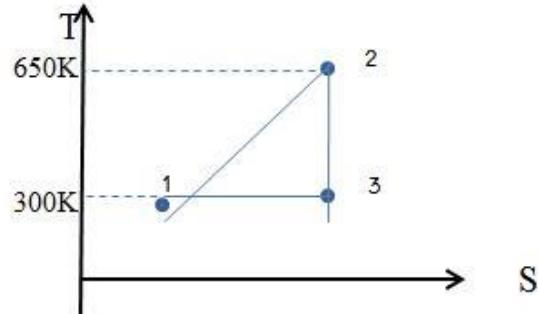


אוויר נכנס לטורבינה בטמפרטורה של  $1200^{\circ}\text{C}$  ולחץ של  $800\text{kPa}$ . לאחר ההתרששות בטורבינה האוויר נכנס לנחיר ונפלט ממנו לאטמוספירה בלחץ האטמוספרי ובמהירות של  $\frac{m}{s} 800$ . מהירות האוויר בכניסה לנחיר זניחה.

הנחה/ עבור אוויר גז אידיאלי דו-אטומי כאשר:

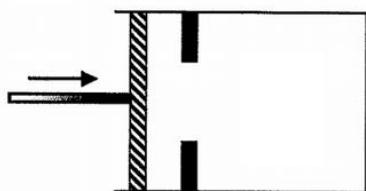
$$M = 29 \frac{\text{g}}{\text{mol}} ; c_v = \frac{5}{2}R ; c_p = \frac{7}{2}R$$

- א. שרטט/י את התהליך במישור  $T-S$ . הבהיר/ שרטוטך.
  - ב. חשב/י את טמפרטורת האוויר ביציאה מהנחיר. פרט/י חישוביך.
  - ג. חשב/י את הטמפרטורה והלחץ ביציאה מטורבינה. פרט/י חישוביך.
  - ד. חשב/י כמה עבודה סגולית מפיקה הטורבינה. פרט/י חישוביך.
- 12.** מול אחד גז אידיאלי מונו-אטומי עבר את התהליך המוחורי הבא המוצג במישור  $S-T$  (כל התהליכים הפיכים):



- א. קיבל/י ביטוי לחום בכל אחד מהשלבים במחזור. הפרמטר היחיד שנייתן להשתמש בו הוא הנפח בנקודות השונות (כלומר  $V_1, V_2, V_3$ ). רמז: ניתן להסיק את גודל החום מתוך הגרף. פרט/י תשובתך.
- ב. קיבל/י ביטוי לעבודה נטו במחזור אחד. הפרמטר היחיד שנייתן להשתמש בו הוא הנפח בנקודות השונות (כלומר  $V_1, V_2, V_3$ ). פרט/י תשובתך.
- ג. מה יעילות מכונת חום זו? פרט/י תשובתך.
- ד. השווה יעילות מחזור זה למוחור קרנו העובד בין אותן טמפרטורות: למי משני המוחורים עבודה נטו גדולה יותר? למי משני המוחור  $Q_{in}$  גדול יותר? למי משני המוחרים יעילות גדולה יותר? פרט/י תשובתך.

13. מול אחד של גז אידיאלי כלשהו בלחץ של  $1\text{ atm}$  ובטמפרטורה של  $300\text{ K}$  כלוא בכלי בעל בוכנה ניידת. זהו מצב A.



בשלב הראשון הגז עובר תהליך דחיסה אדיאבטיות הפיכה עד המעצורים. בסוף שלב זה טמפרטורת הגז היא  $411\text{ K}$  ולחץ  $3\text{ atm}$ . זהו מצב B.

- A. מצאי את ערכו של  $\Delta V$  עבור גז אידיאלי זה. פרט/י חישוביך.
- B. מהו קיבול החום בנפח קבוע ומהו קיבול החום בלחץ קבוע עבור גז אידיאלי זה? פרט/י חישוביך.

בשלב השני הכלוי מצוי בסביבה שהטמפרטורה שלה היא  $300\text{ K}$  ומעבר תהליך של קירור עד טמפרטורת הסביבה –  $300\text{ K}$ . זהו מצב C.

- C. מהו החום בשלב השני? פרט/י חישוביך.

בשלב האחרון המערכת עוברת תהליך הפיך חוזרת נקודת ההתחלה.

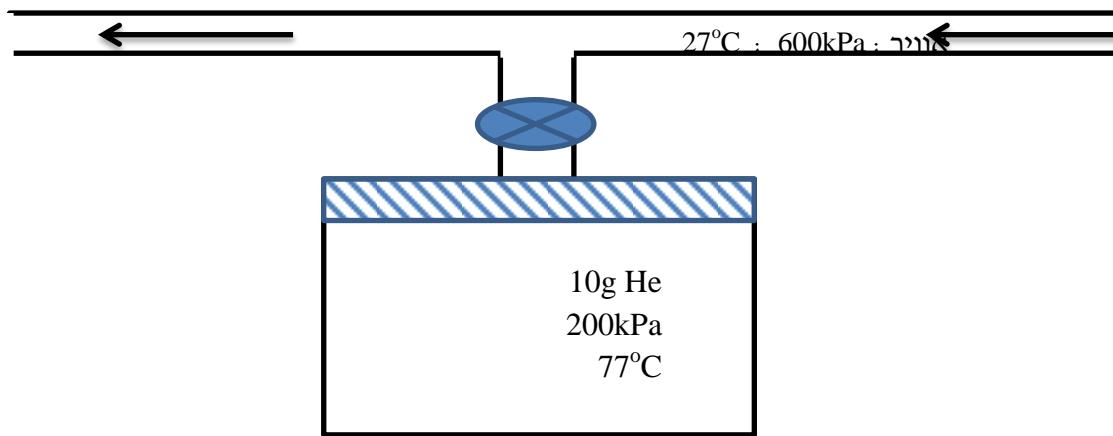
- D. מהו התהליך הפיך שהמערכת עוברת בשלב האחרון? הסבר/י בקצרה.
- E. שרטט/י את כל התהליכים שהתרחשו במישור V-P. הבהיר/י שרוטוטך.
- F. חשב את העבודה נתנו שנעשתה בתהליך. פרט/י חישוביך.
- G. חשב/י את שינוי האנטרופיה של המערכת בכל אחד משלבי התהליך. פרט/י חישוביך.
- H. שרטט/י את כל התהליכים שהתרחשו במישור S-T. הבהיר/י שרוטוטך.
- I. חשב/י את השינוי באנטרופיה של הסביבה בכל אחד משלבי התהליך. הראה כי מתקיים החוק השני של התרמודינמיקה. פרט/י תשובהך.
- J. לכמה מאגרי חום סך הכל מצומדת מערכת זו? פרט/י תשובהך.
- K. אם נבצע את אותם תהליכים אבל בכיוון ההפוך  $A \rightarrow C \rightarrow B \rightarrow A$ , לכמה מאגרי חום סך הכל תהיה מצומדת המערכת? פרט/י תשובהך.
- L. באיזה משני הכוונים:  $A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow A$  או  $A \rightarrow C \rightarrow B \rightarrow A$  קיבל מכונת חום? חשב/י את ייעילות מכונת החום המתאימה. הבהיר/י תשובהך.

14. כלי מחולק על ידי בוכנה חסרת חיכוך לשני חלקים (ראה שרטוט).  
בתחילה מכיל הכליל 10g גז He בלחץ של 200kPa וטמפרטורה של  $77^{\circ}\text{C}$ . אוויר המגיע למקום הנמצא בלחץ של Pa 600 וטמפרטורה של  $27^{\circ}\text{C}$  מוכנס בצורה הפיכה לכליל דרך ברז. התהליך מסתיים כשהכליל משתווה לחץ בכו והברז נסגר. כל חלק המערכת מבודדים (הכליל, הכו, הברז, הצינורות והבוכנה).

$$\text{נתון : } M(\text{He}) = 4 \frac{\text{g}}{\text{mol}} ; M(\text{air}) = 29 \frac{\text{g}}{\text{mol}}$$

$$\text{מוניאטומי (כלומר } c_{V,\text{He}} = \frac{3}{2} R_{\text{He}} \text{) ועבור האויר גז אידיאלי דו-אטומי (כלומר}$$

$$(c_{V,\text{air}} = \frac{5}{2} R_{\text{air}})$$



א. מהי הטמפרטורה הסופית של ההליום? פרט/י חישוביך.

ב. עבור האויר שנכנס לכלי:

i. מהי הטמפרטורה הסופית של האויר בכליל? פרט/י חישוביך.

ii. מהי מסת האויר שנכנסה לכלי? פרט/י חישוביך.

רמז: יש לפתרור שתי משוואות בשני גורמים.

ג. מה גודל העבודה שנעשתה על ההליום? פרט/י חישוביך

**15.** קיטור נכנס לטורבינה אדיابتית בלחץ של  $a = 10 \text{ MPa}$  וטמפרטורה של  $C = 700^\circ\text{C}$  ו יצא בלחץ של  $0.8 \text{ MPa}$ .

א. בהנחה שהטורבינה איזנטרופית, חשב/י את העבודה הטורבינה. פרט/י חישוביך.

ב. בהנחה שהיעילות האיזנטרופית של הטורבינה היא 0.88, חשב/י את העבודה הטורבינה. פרט/י חישוביך.

ג. מהי טמפרטורת הקיטור היוצא מהתורבינה במקרה (א) ובמקרה (ב)? פרט/י חישוביך. שרטט/י גраф של  $T-s$  עליו מוצגים שני המקרים. פרט/י.

ד. מקטינים את הלחץ ביציאה ל- $3 \text{ MPa}$ . מה תהיה ההשפעה על העבודה בהנחה שהטורבינה איזנטרופית? פרט/י תשובהך.

## תשובות סופיות

$$143.63^{\circ}\text{C} \quad \text{א. 1}$$

$$0.0518 \quad \text{ב.}$$

$$250.40^{\circ}\text{C} \quad \text{ג.}$$

$$0.489 \quad \text{ד.}$$

$$2.24 \times 10^4 \text{ kJ} \quad \text{ה.}$$

$$10.044 \text{ kg} \quad \text{ו.}$$

$$1.75 \times 10^4 \text{ kJ} \quad \text{ז.}$$

$$1076.54 \frac{m}{s} \quad \text{ט. 2}$$

$$4.533 \times 10^{-3} m^2 \quad \text{ב.}$$

$$580737 \text{ W} \quad \text{א. 3}$$

$$298 cm^2 \quad \text{ב.}$$

$$1.19 \text{ kg} \quad \text{א. 4}$$

$$-739.5 \text{ kJ} \quad \text{ב.}$$

$$4.81 \text{ kg/s} \quad \text{א. 5}$$

$$3.703 \times 10^6 \text{ W} \quad \text{ב.}$$

$$3497.6 \text{ kJ/kg} \quad \text{א. 6}$$

$$-2197.4 \text{ kJ/kg} \quad \text{ב.}$$

$$0.372 \quad \text{ג.}$$

$$287.81 \text{ kg} \quad \text{א. 7}$$

$$6.15 \times 10^{-4} \quad \text{ב.}$$

$$295.06^{\circ}\text{C} \quad \text{ג.}$$

$$262.3 \text{ kg} \quad \text{ד.}$$

$$6.68 \times 10^5 \text{ kJ} \quad \text{ה.}$$

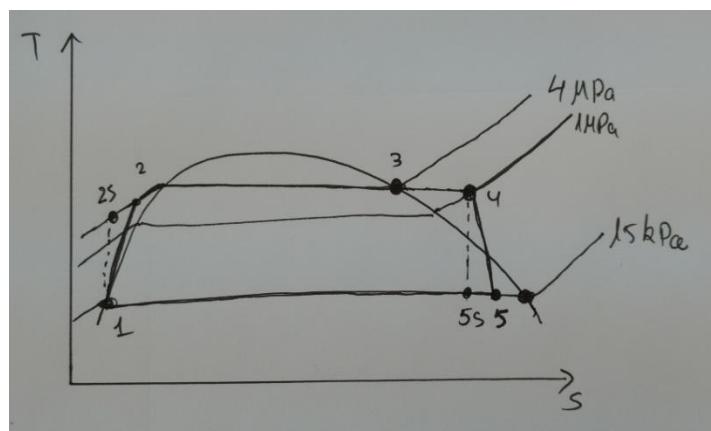
$$1.40 \times 10^5 \text{ kJ} \quad \text{ו.}$$

$$0 \quad \text{א. 8}$$

$$Q = -20.96 \text{ kJ} \quad \text{ב.}$$

$$\Delta S_{total} = 8.48 \frac{J}{K} \quad \text{ג.}$$

$$155.06 \text{ kPa} \quad \text{ד.}$$



ב. עבודה המשאה האדיابتית :  $-4.7 \frac{kJ}{kg}$

עבודת הטורבינה האדיابتית :  $698.14 \frac{kJ}{kg}$

עבודת הטורבינה האיזותרמית ההיפכה :  $306.1 \frac{kJ}{kg}$

.ג. 0.33

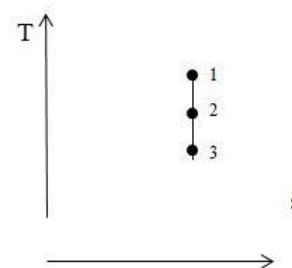
ד.  $0.97 \frac{kg}{s}$

$P(kPa)$	$T(^{\circ}C)$	$v(m^3/kg)$	$u(kJ/kg)$	$h(kJ/kg)$	$s(kJ/Kkg)$
101.325	100	0.118033	565.0213	577.04	1.730113

ב.  $-1000 kJ$

ג.  $Q = -22683.5 kJ$

ד.  $24.98 \frac{kJ}{K}$



ב.  $762.9 K$

ג.  $271.5 kPa$ ,  $1081.8 K$

ד.  $391.5 \frac{kJ}{kg}$

$$Q_{3 \rightarrow 1} = 300R \ln\left(\frac{V_1}{V_3}\right) < 0 \quad , \quad Q_{1 \rightarrow 2} = -475R \ln\left(\frac{V_1}{V_3}\right) \quad Q_{2 \rightarrow 3} = 0 . \text{ א.}$$

$$w_{net} = -175R \ln\left(\frac{V_1}{V_3}\right) . \text{ ב.}$$

ג. 0.368.

ד. יעילות מחזור קרנו 0.538

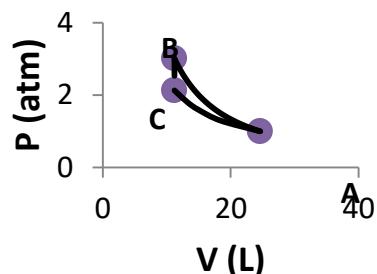
$$k = 1.4 . \text{ א.}$$

$$C_V = 2.5n\bar{R} ; C_P = 3.5n\bar{R} . \text{ ב.}$$

$$-2307.14J . \text{ ג.}$$

ד. תהליך איזותרמי הפיך

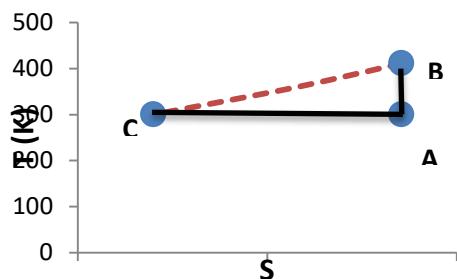
ה.



$$-351.3J . \text{ ה.}$$

$$\Delta S_{sys,A \rightarrow B} = 0 ; \Delta S_{sys,B \rightarrow C} = -6.54 \frac{J}{K} ; \Delta S_{sys,C \rightarrow A} = 6.54 \frac{J}{K} . \text{ ו.}$$

ו.



$$\Delta S_{b,A \rightarrow B} = 0 ; \Delta S_{b,B \rightarrow C} = 7.69 \frac{J}{K} ; \Delta S_{b,C \rightarrow A} = -6.54 \frac{J}{K} . \text{ ט.}$$

ו. מאגר חום אחד בטמפרטורה של 300K

יא. בכיוון ההפוך המערכת מצומדת לשני מאגרי חום.

יב. קיבל מכונית חום בכיוון ההפוך, קלומר בתהליך  $\eta = 0.15$ . A → C → B → A

541.15K נ .14

$$T_{air} = 344.05K ; m_{air} = 0.1068kg \text{ ב.}$$

6.0219kJ נ .ג

$$849.11 \frac{kJ}{kg} \text{ נ .15}$$

$$747.2 \frac{kJ}{kg} \text{ ב.}$$

$$T_1 = 283.5^\circ C ; T_2 = 331.74^\circ C \text{ ג.}$$

ד. העבודה גדרה

# נספחים

---

לפתרון מלא בסרטון וידאו היכנסו ל- [www.GooL.co.il](http://www.GooL.co.il)

עמוד 58 כתבה ופתרה – פרופ' תמר רוז נחום ©

## **פרק 4 - חומרים טהורים - טבלאות נתוניים תרמודינמיים**

# **THERMODYNAMIC PROPERTIES**

**Table A.1.1 Saturated steam – by temperature.**

**Table A.1.2 Saturated steam – by pressure.**

**Table A.1.3 Superheated steam.**

**Table A.1.4 Compressed liquid water.**

**Table A.1.5 Ice–vapor saturation (sublimation).**

**Table A.2.1 Saturated ammonia – by temperature.**

**Table A.2.2 Saturated ammonia – by pressure.**

**Table A.2.3 Superheated ammonia.**

**Table A.3.1 Saturated Refrigerant 12 (Freon-12) – by temperature.**

**Table A.3.2 Saturated Refrigerant 12 (Freon-12) – by pressure.**

**Table A.3.3 Superheated Refrigerant 12 (Freon-12).**

**Table A.3.1 Saturated Refrigerant 134a (Freon-134a) – by temperature.**

**Table A.3.2 Saturated Refrigerant 134a (Freon-134a) – by pressure.**

**Table A.3.3 Superheated Refrigerant 134a (Freon-134a).**

**Table A.1.1 Saturated steam – by temperature.**

(Source: G.J. Van Wylen and R.E. Sonntag, *Fundamentals of Classical Thermodynamics*, 3rd edn, Wiley, New York, 1986)

T °C	p kPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
<b>0.01</b>	0.6113	0.001000	206.14	0.00	2375.3	2375.3	0.00	2501.3	2501.3	0.0000	9.1562	9.1562
<b>5</b>	0.8721	0.001000	147.12	20.97	2361.3	2382.3	20.97	2489.6	2510.6	0.0761	8.9496	9.0257
<b>10</b>	1.2276	0.001000	106.38	42.00	2347.2	2389.2	42.00	2477.8	2519.8	0.1510	8.7498	8.9008
<b>15</b>	1.7051	0.001001	77.93	62.99	2333.1	2396.1	62.99	2466.0	2529.0	0.2245	8.5569	8.7814
<b>20</b>	2.339	0.001002	57.79	83.95	2319.0	2402.9	83.95	2454.1	2538.1	0.3000	8.3706	8.6672
<b>25</b>	3.169	0.001003	43.36	104.88	2304.9	2409.8	104.88	2442.3	2547.2	0.3674	8.1906	8.5580
<b>30</b>	4.246	0.001004	32.89	125.78	2290.8	2416.6	125.78	2430.5	2556.3	0.4369	8.0164	8.4533
<b>35</b>	5.628	0.001006	25.22	146.67	2276.7	2423.4	146.68	2418.7	2565.3	0.5053	7.8478	8.3531
<b>40</b>	7.384	0.001008	19.52	167.56	2262.5	2430.1	167.57	2406.7	2574.2	0.5725	7.6845	8.2570
<b>45</b>	9.593	0.001010	15.26	188.44	2248.4	2436.8	188.45	2394.7	2583.2	0.6387	7.5261	8.1648
<b>50</b>	12.349	0.001012	12.03	209.32	2234.2	2443.5	209.33	2382.7	2592.1	0.7038	7.3725	8.0763
<b>55</b>	15.758	0.001015	9.5680	230.21	2219.9	2450.1	230.23	2370.6	2600.9	0.7679	7.2234	7.9913
<b>60</b>	19.94	0.001017	7.6710	251.11	2205.5	2456.6	251.13	2358.4	2609.6	0.8312	7.0784	7.9096
<b>65</b>	25.03	0.001020	6.1970	272.02	2191.1	2463.1	272.05	2346.2	2618.2	0.8935	6.9375	7.8310
<b>70</b>	31.19	0.001023	5.0420	292.95	2176.7	2469.6	292.98	2333.9	2626.9	0.9549	6.8004	7.7553
<b>75</b>	38.58	0.001026	4.1310	313.90	2162.0	2475.9	313.94	2321.3	2635.3	1.0155	6.6669	7.6824
<b>80</b>	47.39	0.001029	3.4070	334.86	2147.3	2482.2	334.91	2308.7	2643.7	1.0753	6.5369	7.6122
<b>85</b>	57.83	0.001033	2.8280	355.84	2132.6	2488.4	355.90	2296.0	2651.9	1.1343	6.4102	7.5445
<b>90</b>	70.14	0.001036	2.3610	376.85	2117.7	2494.5	376.92	2283.2	2660.1	1.1925	6.2866	7.4791
<b>95</b>	84.55	0.001040	1.9820	397.88	2102.7	2500.6	397.97	2270.2	2668.2	1.2500	6.1659	7.4159
<b>100</b>	101.325	0.001044	1.6729	418.94	2087.6	2506.5	419.05	2257.0	2676.0	1.3069	6.0480	7.3549

**Table A.1.1 Saturated steam – by temperature (cont.)**

<i>T</i>	<i>p</i>	<i>v<sub>f</sub></i>	<i>v<sub>g</sub></i>	<i>u<sub>f</sub></i>	<i>u<sub>fg</sub></i>	<i>u<sub>g</sub></i>	<i>h<sub>f</sub></i>	<i>h<sub>fg</sub></i>	<i>h<sub>g</sub></i>	<i>s<sub>f</sub></i>	<i>s<sub>fg</sub></i>	<i>s<sub>g</sub></i>
°C	MPa	m <sup>3</sup> /kg	m <sup>3</sup> /kg	kJ/kg	kJ/kg	kJ/kg	kJ/kg	kJ/kg	kJ/kg	kJ/kgK	kJ/kgK	kJ/kgK
105	0.12082	0.001048	1.4194	440.02	2072.4	2512.4	440.15	2243.7	2683.9	1.3630	5.9328	7.2958
110	0.14327	0.001052	1.2102	461.14	2057.0	2518.1	461.29	2230.2	2691.5	1.4185	5.8202	7.2387
115	0.16906	0.001056	1.0396	482.30	2041.4	2523.7	482.48	2217.0	2699.5	1.4734	5.7099	7.1833
120	0.19853	0.001060	0.8919	503.50	2025.8	2529.3	503.71	2202.7	2706.4	1.5276	5.6020	7.1296
125	0.2321	0.001065	0.7706	524.74	2009.9	2534.6	524.99	2188.5	2713.5	1.5813	5.4962	7.0775
130	0.2701	0.001070	0.6685	546.02	1993.9	2539.9	546.31	2174.2	2720.5	1.6344	5.3925	7.0269
135	0.3130	0.001075	0.5822	567.35	1977.7	2545.0	567.69	2159.5	2727.2	1.6870	5.2907	6.9777
140	0.3613	0.001080	0.5089	588.74	1961.3	2550.0	589.13	2144.7	2733.9	1.7391	5.1908	6.9299
145	0.4154	0.001085	0.4463	610.18	1944.7	2554.9	610.63	2129.7	2740.3	1.7907	5.0926	6.8833
150	0.4758	0.001091	0.3928	631.68	1927.8	2559.5	632.20	2114.2	2746.4	1.8418	4.9961	6.8379
155	0.5431	0.001096	0.3468	653.24	1910.9	2564.1	653.84	2098.6	2752.4	1.8925	4.9010	6.7935
160	0.6178	0.001102	0.3071	674.87	1893.5	2568.4	675.55	2082.6	2758.1	1.9427	4.8075	6.7502
165	0.7005	0.001108	0.2727	696.56	1875.9	2572.5	697.34	2066.2	2763.5	1.9925	4.7153	6.7078
170	0.7917	0.001114	0.2428	718.33	1858.2	2576.5	719.21	2049.5	2768.7	2.0419	4.6244	6.6663
175	0.8920	0.001121	0.2168	740.17	1840.0	2580.2	741.17	2032.4	2773.6	2.0909	4.5347	6.6256
180	1.0021	0.001127	0.19405	762.09	1821.6	2583.7	763.22	2014.9	2778.2	2.1396	4.4461	6.5857
185	1.1227	0.001134	0.17409	784.10	1802.9	2587.0	785.37	1997.1	2782.5	2.1879	4.3586	6.5465
190	1.2544	0.001141	0.15654	806.19	1783.8	2590.0	807.62	1978.7	2786.4	2.2359	4.2720	6.5079
195	1.3978	0.001149	0.14105	828.37	1764.4	2592.8	829.98	1960.0	2790.0	2.2835	4.1863	6.4698
200	1.5538	0.001157	0.12736	850.65	1744.7	2595.3	852.45	1940.7	2793.2	2.3309	4.1014	6.4323
205	1.7230	0.001164	0.11521	873.04	1724.5	2597.5	875.05	1921.0	2796.0	2.3780	4.0172	6.3952
210	1.9062	0.001173	0.10441	895.53	1704.0	2599.5	897.77	1900.8	2798.5	2.4248	3.9337	6.3585
215	2.1040	0.001181	0.09479	918.14	1683.0	2601.1	920.62	1879.9	2800.5	2.4714	3.8507	6.3221
220	2.318	0.001190	0.08619	940.87	1661.5	2602.4	943.63	1858.6	2802.2	2.5178	3.7683	6.2861
225	2.548	0.001199	0.07849	963.73	1639.6	2603.3	966.79	1836.5	2803.3	2.5639	3.6864	6.2503
230	2.795	0.001209	0.07158	986.74	1617.2	2603.9	990.12	1813.8	2804.0	2.6099	3.6047	6.2146

**Table A.1.1 Saturated steam – by temperature (cont.)**

T °C	p MPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
235	3.060	0.001219	0.06537	1009.89	1594.2	2604.1	1013.62	1790.5	2804.1	2.6558	3.5233	6.1791
240	3.344	0.001229	0.05976	1033.21	1570.8	2604.0	1037.32	1766.5	2803.8	2.7015	3.4422	6.1437
245	3.648	0.001240	0.05471	1056.71	1546.7	2603.4	1061.23	1741.7	2803.0	2.7472	3.3611	6.1083
250	3.973	0.001251	0.05013	1080.39	1522.0	2602.4	1085.36	1716.2	2801.6	2.7927	3.2803	6.0730
255	4.319	0.001263	0.04598	1104.28	1496.6	2600.9	1109.73	1689.8	2799.5	2.8383	3.1992	6.0375
260	4.688	0.001276	0.04221	1128.39	1470.6	2599.0	1134.37	1662.5	2796.9	2.8838	3.1181	6.0019
265	5.081	0.001289	0.03877	1152.74	1443.9	2596.6	1159.29	1634.3	2793.6	2.9294	3.0368	5.9662
270	5.499	0.001302	0.03564	1177.36	1416.3	2593.7	1184.52	1605.2	2789.7	2.9751	2.9550	5.9301
275	5.942	0.001317	0.03279	1202.25	1388.0	2590.2	1210.08	1575.0	2785.0	3.0208	2.8730	5.8938
280	6.412	0.001332	0.03017	1227.46	1358.6	2586.1	1236.00	1543.5	2779.6	3.0668	2.7903	5.8571
285	6.909	0.001348	0.02777	1253.00	1328.4	2581.4	1262.31	1510.9	2773.3	3.1130	2.7069	5.8199
290	7.436	0.001366	0.02557	1278.92	1297.1	2576.0	1289.08	1477.1	2766.1	3.1594	2.6227	5.7821
295	7.993	0.001384	0.02354	1305.20	1264.7	2569.9	1316.26	1441.8	2758.1	3.2062	2.5375	5.7437
300	8.581	0.001404	0.02167	1332.00	1231.0	2563.0	1344.05	1404.9	2749.0	3.2534	2.4511	5.7045
305	9.202	0.001425	0.019948	1359.30	1195.9	2555.2	1372.41	1366.3	2738.8	3.3010	2.3633	5.6643
310	9.856	0.001447	0.018350	1387.10	1159.3	2546.4	1401.36	1325.9	2727.3	3.3493	2.2737	5.6230
315	10.547	0.001472	0.016867	1415.50	1121.1	2536.6	1431.03	1283.5	2714.5	3.3982	2.1822	5.5804
320	11.274	0.001499	0.015488	1444.60	1080.9	2525.5	1461.50	1238.6	2700.1	3.4480	2.0882	5.5362
330	12.845	0.001561	0.012996	1505.30	993.6	2498.9	1525.35	1140.5	2665.8	3.5507	1.8910	5.4417
340	14.586	0.001638	0.010797	1570.30	894.3	2464.6	1594.19	1027.9	2622.1	3.6594	1.6763	5.3357
350	16.513	0.001740	0.008813	1641.90	776.5	2418.4	1670.63	893.3	2563.9	3.7777	1.4335	5.2112
360	18.651	0.001893	0.006945	1725.20	626.3	2351.5	1760.51	720.5	2481.0	3.9147	1.1379	5.0526
370	21.030	0.002213	0.004925	1844.00	384.5	2228.5	1890.54	441.5	2332.1	4.1106	0.6865	4.7971
374.14	22.090	0.003155	0.003155	2029.60	0.0	2029.6	2099.29	0.0	2099.3	4.4298	0.0000	4.4298

**Table A.1.2 Saturated steam – by pressure.**

(Source: G.J. Van Wylen and R.E. Sonntag, *Fundamentals of Classical Thermodynamics*, 3rd edn, Wiley, New York, 1986)

<i>p</i> kPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i>	<i>u<sub>f</sub></i>	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i>	<i>h<sub>f</sub></i>	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i>	<i>s<sub>f</sub></i>	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kg K	<i>s<sub>g</sub></i>
<b>0.6113</b>	0.01	0.001000	206.14	0.00	2375.3	2375.3	0.00	2501.3	2501.3	0.0000	9.1562	9.1562
<b>1.0</b>	6.98	0.001000	129.21	29.30	2355.7	2385.0	29.30	2484.9	2514.2	0.1059	8.8697	8.9756
<b>1.5</b>	13.03	0.001001	87.98	54.71	2338.6	2393.3	54.71	2470.6	2525.3	0.1957	8.6322	8.8279
<b>2.0</b>	17.50	0.001001	67.00	73.48	2325.8	2399.3	73.48	2459.8	2533.3	0.2607	8.4630	8.7237
<b>2.5</b>	21.08	0.001002	54.25	88.48	2315.9	2404.4	88.48	2451.5	2540.0	0.3120	8.3312	8.6432
<b>3.0</b>	24.08	0.001003	45.67	101.04	2307.5	2408.5	101.04	2444.5	2545.5	0.3545	8.2231	8.5776
<b>4.0</b>	28.96	0.001004	34.80	121.45	2293.8	2415.2	121.45	2432.9	2554.4	0.4226	8.0520	8.4746
<b>5.0</b>	32.88	0.001005	28.19	137.81	2282.7	2420.5	137.82	2423.6	2561.5	0.4764	7.9187	8.3951
<b>7.5</b>	40.29	0.001008	19.24	168.78	2261.7	2430.5	168.79	2406.0	2574.8	0.5764	7.6751	8.2515
<b>10</b>	45.81	0.001010	14.67	191.82	2246.1	2437.9	191.83	2392.8	2584.6	0.6493	7.5009	8.1502
<b>15</b>	53.97	0.001014	10.02	225.92	2222.8	2448.7	225.94	2373.1	2599.0	0.7549	7.2536	8.0085
<b>20</b>	60.06	0.001017	7.6490	251.38	2205.3	2456.7	251.40	2358.3	2609.7	0.8320	7.0765	7.9085
<b>25</b>	64.97	0.001020	6.2040	271.90	2191.2	2463.1	271.93	2346.3	2618.2	0.8931	6.9383	7.8314
<b>30</b>	69.10	0.001022	5.2290	289.20	2179.2	2468.4	289.23	2336.0	2625.3	0.9439	6.8247	7.7686
<b>40</b>	75.87	0.001027	3.9930	317.53	2159.5	2477.0	317.57	2319.1	2636.7	1.0259	6.6441	7.6700
<b>50</b>	81.33	0.001030	3.2400	340.44	2143.5	2483.9	340.49	2305.4	2645.9	1.0910	6.5029	7.5939
<b>75</b>	91.78	0.001037	2.2170	384.31	2112.4	2496.7	384.39	2278.6	2663.0	1.2130	6.2434	7.4564
<b>100</b>	99.63	0.001043	1.6940	417.36	2088.7	2506.1	417.46	2258.0	2675.5	1.3026	6.0568	7.3594
<b>125</b>	105.99	0.001048	1.3749	444.19	2069.3	2513.5	444.32	2241.0	2685.4	1.3740	5.9104	7.2844
<b>150</b>	111.37	0.001053	1.1593	466.94	2052.8	2519.7	467.10	2226.5	2693.6	1.4336	5.7897	7.2233
<b>175</b>	116.06	0.001057	1.0036	486.80	2038.1	2524.9	486.98	2213.5	2700.5	1.4839	5.6878	7.1717
<b>200</b>	120.23	0.001061	0.8857	504.49	2025.0	2529.5	504.70	2201.9	2706.6	1.5301	5.5970	7.1271
<b>225</b>	124.00	0.001064	0.7933	520.47	2013.1	2533.6	520.71	2191.4	2712.1	1.5706	5.5172	7.0878

**Table A.1.2 Saturated steam – by pressure (cont.)**

<i>p</i> MPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i>	<i>u<sub>f</sub></i>	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i>	<i>h<sub>f</sub></i>	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i>	<i>s<sub>f</sub></i>	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kg K	<i>s<sub>g</sub></i>
<b>0.250</b>	127.44	0.001067	0.7187	535.10	2002.1	2537.2	535.37	2181.5	2716.9	1.6072	5.4455	7.0527
<b>0.275</b>	130.60	0.001070	0.6573	548.59	1991.9	2540.5	548.88	2172.4	2721.3	1.6408	5.3801	7.0209
<b>0.300</b>	133.55	0.001073	0.6058	561.15	1982.5	2543.6	561.47	2163.9	2725.3	1.6718	5.3201	6.9919
<b>0.325</b>	136.30	0.001076	0.5620	572.90	1973.5	2546.4	573.25	2155.8	2729.1	1.7006	5.2646	6.9652
<b>0.350</b>	138.88	0.001079	0.5243	583.95	1965.0	2548.9	584.33	2148.1	2732.4	1.7275	5.2130	6.9405
<b>0.375</b>	141.32	0.001081	0.4914	594.40	1956.9	2551.3	594.81	2140.8	2735.6	1.7528	5.1647	6.9175
<b>0.400</b>	143.63	0.001084	0.4625	604.31	1949.3	2553.6	604.74	2133.9	2738.6	1.7766	5.1193	6.8959
<b>0.450</b>	147.93	0.001088	0.4140	622.77	1934.8	2557.6	623.26	2120.6	2743.9	1.8207	5.0358	6.8565
<b>0.500</b>	151.86	0.001093	0.3749	639.68	1921.5	2561.2	640.23	2108.4	2748.7	1.8607	4.9606	6.8213
<b>0.550</b>	155.48	0.001097	0.3427	655.32	1909.2	2564.5	655.92	2097.1	2753.0	1.8973	4.8920	6.7893
<b>0.600</b>	158.85	0.001101	0.3157	669.90	1897.5	2567.4	670.56	2086.3	2756.8	1.9312	4.8288	6.7600
<b>0.650</b>	162.01	0.001104	0.2927	683.56	1886.5	2570.1	684.28	2076.1	2760.4	1.9627	4.7704	6.7331
<b>0.700</b>	164.97	0.001108	0.2729	696.44	1876.1	2572.5	697.22	2066.3	2763.5	1.9922	4.7158	6.7080
<b>0.750</b>	167.78	0.001112	0.2556	708.64	1866.1	2574.7	709.47	2056.9	2766.4	2.0200	4.6647	6.6847
<b>0.800</b>	170.43	0.001115	0.2404	720.22	1856.6	2576.8	721.11	2048.0	2769.1	2.0462	4.6166	6.6628
<b>0.850</b>	172.96	0.001118	0.2270	731.27	1847.4	2578.7	732.22	2039.4	2771.7	2.0710	4.5711	6.6421
<b>0.900</b>	175.38	0.001121	0.2150	741.83	1838.7	2580.5	742.84	2031.2	2774.0	2.0946	4.5280	6.6226
<b>0.950</b>	177.69	0.001124	0.2042	751.95	1830.2	2582.1	753.02	2023.1	2776.1	2.1172	4.4869	6.6041
<b>1.000</b>	179.91	0.001127	0.19444	761.09	1822.5	2583.6	762.22	2015.8	2778.0	2.1387	4.4478	6.5865
<b>1.100</b>	184.09	0.001133	0.17753	780.09	1806.3	2586.4	781.34	2000.3	2781.7	2.1792	4.3744	6.5536
<b>1.200</b>	187.99	0.001139	0.16333	797.29	1791.5	2588.8	798.66	1986.1	2784.8	2.2166	4.3067	6.5233
<b>1.300</b>	191.07	0.001144	0.15125	813.44	1777.6	2591.0	814.93	1972.7	2787.6	2.2515	4.2438	6.4953
<b>1.400</b>	195.07	0.001149	0.14084	828.70	1764.1	2592.8	830.31	1959.7	2790.0	2.2842	4.1851	6.4693
<b>1.500</b>	198.32	0.001154	0.13177	743.16	1851.3	2594.5	744.89	2047.3	2792.2	2.3150	4.1298	6.4448
<b>1.750</b>	205.76	0.001166	0.11349	876.46	1721.3	2597.8	878.50	1917.9	2796.4	2.3851	4.0045	6.3896
<b>2.000</b>	212.42	0.001177	0.09963	906.44	1693.9	2600.3	908.79	1890.8	2799.6	2.4474	3.8935	6.3409

**Table A.1.2 Saturated steam – by pressure (cont.)**

<i>p</i> MPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i>	<i>u<sub>f</sub></i>	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i>	<i>h<sub>f</sub></i>	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i>	<i>s<sub>f</sub></i>	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kg K	<i>s<sub>g</sub></i>
<b>2.25</b>	218.45	0.001187	0.088750	933.83	1668.2	2602.0	936.50	1865.2	2801.7	2.5035	3.7937	6.2972
<b>2.50</b>	223.99	0.001197	0.079980	959.11	1644.0	2603.1	962.10	1840.9	2803.1	2.5547	3.7028	6.2575
<b>3.00</b>	233.90	0.001217	0.066680	1004.78	1599.3	2604.1	1008.43	1795.7	2804.1	2.6457	3.5412	6.1869
<b>3.50</b>	242.60	0.001235	0.057070	1045.43	1558.3	2603.7	1049.75	1753.7	2803.4	2.7253	3.4000	6.1253
<b>4.00</b>	250.40	0.001252	0.049780	1082.31	1520.0	2602.3	1087.32	1714.1	2801.4	2.7964	3.2737	6.0701
<b>5.00</b>	263.99	0.001286	0.039440	1147.81	1449.3	2597.1	1154.24	1640.1	2794.3	2.9202	3.0532	5.9734
<b>6.00</b>	275.64	0.001319	0.032440	1205.44	1384.3	2589.7	1213.35	1571.0	2784.3	3.0267	2.8625	5.8892
<b>7.00</b>	285.88	0.001351	0.027370	1257.55	1323.0	2580.5	1267.01	1505.1	2772.1	3.1211	2.6922	5.8133
<b>8.00</b>	295.06	0.001384	0.023520	1305.57	1264.2	2569.8	1316.64	1441.3	2758.0	3.2068	2.5364	5.7432
<b>9.00</b>	303.40	0.001418	0.020480	1350.51	1207.3	2557.8	1363.27	1378.8	2742.1	3.2858	2.3914	5.6772
<b>10.00</b>	311.06	0.001452	0.018026	1393.04	1151.4	2544.4	1407.56	1317.1	2724.7	3.3596	2.2545	5.6141
<b>11.00</b>	318.15	0.001489	0.015987	1433.70	1096.1	2529.8	1450.08	1255.6	2705.7	3.4295	2.1232	5.5527
<b>12.00</b>	324.75	0.001527	0.014263	1473.00	1040.7	2513.7	1491.32	1193.5	2684.9	3.4962	1.9962	5.4924
<b>13.00</b>	330.93	0.001567	0.012780	1511.10	985.0	2496.1	1531.47	1130.8	2662.2	3.5606	1.8717	5.4323
<b>14.00</b>	336.75	0.001611	0.011485	1548.60	928.2	2476.8	1571.15	1066.4	2637.6	3.6232	1.7485	5.3717
<b>15.00</b>	342.24	0.001658	0.010337	1585.60	869.9	2455.5	1610.47	1000.1	2610.6	3.6848	1.6250	5.3098
<b>16.00</b>	347.44	0.001711	0.009306	1622.70	809.0	2431.7	1650.08	930.5	2580.6	3.7461	1.4994	5.2455
<b>17.00</b>	352.37	0.001770	0.008364	1660.20	744.8	2405.0	1690.29	856.9	2547.2	3.8079	1.3698	5.1777
<b>18.00</b>	357.06	0.001840	0.007489	1698.90	675.4	2374.3	1732.02	777.1	2509.1	3.8715	1.2329	5.1044
<b>19.00</b>	361.54	0.001924	0.006657	1739.90	598.2	2338.1	1776.46	688.1	2464.6	3.9388	1.0840	5.0228
<b>20.00</b>	365.81	0.002036	0.005834	1785.60	507.4	2293.0	1826.32	583.4	2409.7	4.0139	0.9130	4.9269
<b>21.00</b>	369.89	0.002207	0.004952	1842.10	388.5	2230.6	1888.45	446.1	2334.6	4.1075	0.6938	4.8013
<b>22.00</b>	373.80	0.002742	0.003568	1961.90	125.2	2087.1	2022.22	143.4	2165.6	4.3110	0.2217	4.5327
<b>22.09</b>	374.14	0.003155	0.003155	2029.60	0.0	2029.6	2099.29	0.0	2099.3	4.4298	0.0000	4.4298

**Table A.1.3 Superheated steam.**

(Source: G.J. Van Wylen and R.E. Sonntag, *Fundamentals of Classical Thermodynamics*, 3rd edn, Wiley, New York, 1986)

$T$				$p = 0.01 \text{ MPa}$				$T$				$p = 0.05 \text{ MPa}$				$T$				$p = 0.10 \text{ MPa}$				
	$v$	$u$	$h$		$v$	$u$	$h$		$v$	$u$	$h$		$v$	$u$	$h$		$v$	$u$	$h$		$v$	$u$	$h$	
<b>45.81</b>	14.6740	2437.9	2584.6	8.1502	<b>81.33</b>	3.2400	2483.9	2645.9	7.5939	<b>99.63</b>	1.6940	2506.1	2675.5	7.3594										
<b>100</b>	17.1960	2515.5	2687.5	8.4479	<b>100</b>	3.4180	2511.6	2682.5	7.6947	<b>100</b>	1.6958	2506.7	2676.3	7.3614										
<b>150</b>	19.5120	2587.9	2783.0	8.6882	<b>150</b>	3.8890	2585.6	2780.1	7.9401	<b>150</b>	1.9364	2582.8	2776.4	7.6134										
<b>200</b>	21.8250	2661.3	2879.6	8.9038	<b>200</b>	4.3560	2659.9	2877.7	8.1580	<b>200</b>	2.1720	2658.1	2875.3	7.8343										
<b>250</b>	24.1360	2736.0	2977.4	9.1002	<b>250</b>	4.8200	2735.0	2976.0	8.3556	<b>250</b>	2.4060	2733.7	2974.3	8.0333										
<b>300</b>	26.4450	2812.1	3076.6	9.2813	<b>300</b>	5.2840	2811.3	3075.5	8.5373	<b>300</b>	2.6390	2810.4	3074.3	8.2158										
<b>400</b>	31.0630	2968.9	3279.5	9.6077	<b>400</b>	6.2090	2968.5	3279.0	8.8642	<b>400</b>	3.1030	2967.9	3278.2	8.5435										
<b>500</b>	35.6790	3132.3	3489.1	9.8978	<b>500</b>	7.1340	3132.0	3488.7	9.1546	<b>500</b>	3.5650	3131.6	3488.1	8.8342										
<b>600</b>	40.2950	3302.5	3705.5	10.1608	<b>600</b>	8.0570	3302.2	3705.1	9.4178	<b>600</b>	4.0280	3301.9	3704.7	9.0976										
<b>700</b>	44.9110	3479.6	3928.7	10.4028	<b>700</b>	8.9810	3479.4	3928.5	9.6599	<b>700</b>	4.4900	3479.2	3928.2	9.3398										
<b>800</b>	49.5260	3663.8	4159.1	10.6281	<b>800</b>	9.9040	3663.6	4158.8	9.8852	<b>800</b>	4.9520	3663.5	4158.7	9.5652										
<b>900</b>	54.1410	3855.0	4396.4	10.8396	<b>900</b>	10.8280	3854.9	4396.3	10.0967	<b>900</b>	5.4140	3854.8	4396.2	9.7767										
<b>1000</b>	58.7570	4053.0	4640.6	11.0393	<b>1000</b>	11.7510	4052.9	4640.5	10.2964	<b>1000</b>	5.8750	4052.8	4640.3	9.9764										
<b>1100</b>	63.3720	4257.5	4891.2	11.2287	<b>1100</b>	12.6740	4257.4	4891.1	10.4859	<b>1100</b>	6.3370	4257.3	4891.0	10.1659										
<b>1200</b>	67.9870	4467.9	5147.8	11.4091	<b>1200</b>	13.5970	4467.8	5147.7	10.6662	<b>1200</b>	6.7990	4467.7	5147.6	10.3463										
<b>1300</b>	72.6020	4683.7	5409.7	11.5811	<b>1300</b>	14.5210	4683.6	5409.7	10.8382	<b>1300</b>	7.2600	4683.5	5409.5	10.5183										

**Table A.1.3 Superheated steam (cont.)**

<b><math>p = 0.20 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 0.30 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 0.40 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>120.23</b>	0.8857	2529.5	2706.6	7.1272	<b>133.55</b>	0.6058	2543.6	2725.3	6.9919	<b>143.63</b>	0.4625	2553.6	2738.6	6.8959
<b>150</b>	0.9596	2576.9	2768.8	7.2795	<b>150</b>	0.6339	2570.8	2761.0	7.0778	<b>150</b>	0.4708	2564.5	2752.8	6.9299
<b>200</b>	1.0803	2654.4	2870.5	7.5066	<b>200</b>	0.7163	2650.7	2865.6	7.3115	<b>200</b>	0.5342	2646.8	2860.5	7.1706
<b>250</b>	1.1988	2731.2	2971.0	7.7086	<b>250</b>	0.7964	2728.7	2967.6	7.5166	<b>250</b>	0.5951	2726.1	2964.1	7.3789
<b>300</b>	1.3162	2808.6	3071.8	7.8926	<b>300</b>	0.8753	2806.7	3069.3	7.7022	<b>300</b>	0.6548	2804.8	3066.7	7.5662
<b>400</b>	1.5493	2966.7	3276.6	8.2218	<b>400</b>	1.0315	2965.6	3275.1	8.0330	<b>400</b>	0.7726	2964.4	3273.4	7.8995
<b>500</b>	1.7814	3130.8	3487.1	8.5133	<b>500</b>	1.1867	3130.0	3486.0	8.3251	<b>500</b>	0.8893	3129.2	3484.9	8.1913
<b>600</b>	2.0130	3301.4	3704.0	8.7770	<b>600</b>	1.3414	3300.8	3703.2	8.5892	<b>600</b>	1.0055	3300.2	3702.4	8.4558
<b>700</b>	2.2440	3478.8	3927.6	9.0194	<b>700</b>	1.4957	3478.4	3927.1	8.8319	<b>700</b>	1.1215	3477.9	3926.5	8.6987
<b>800</b>	2.4750	3663.1	4158.1	9.2449	<b>800</b>	1.6499	3662.9	4157.9	9.0576	<b>800</b>	1.2372	3662.4	4157.3	8.9244
<b>900</b>	2.7060	3854.5	4395.7	9.4566	<b>900</b>	1.8041	3854.2	4395.4	9.2692	<b>900</b>	1.3529	3853.9	4395.1	9.1362
<b>1000</b>	2.9370	4052.5	4639.9	9.6563	<b>1000</b>	1.9581	4052.3	4639.7	9.4690	<b>1000</b>	1.4685	4052.0	4639.4	9.3360
<b>1100</b>	3.1680	4257.0	4890.6	9.8458	<b>1100</b>	2.1121	4256.8	4890.4	9.6585	<b>1100</b>	1.5840	4256.5	4890.1	9.5256
<b>1200</b>	3.3990	4467.3	5147.1	10.0262	<b>1200</b>	2.2661	4467.2	5147.0	9.8389	<b>1200</b>	1.6996	4467.0	5146.8	9.7060
<b><math>p = 0.50 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 0.60 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 0.80 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>151.86</b>	0.37490	2561.2	2748.7	6.8213	<b>158.85</b>	0.31570	2567.4	2756.8	6.7600	<b>170.43</b>	0.24040	2576.8	2769.1	6.6628
<b>200</b>	0.42490	2642.9	2855.4	7.0592	<b>200</b>	0.35200	2638.9	2850.1	6.9665	<b>200</b>	0.26080	2630.6	2839.2	6.8158
<b>250</b>	0.47440	2723.5	2960.7	7.2709	<b>250</b>	0.39380	2720.9	2957.2	7.1816	<b>250</b>	0.29310	2715.5	2950.0	7.0384
<b>300</b>	0.52260	2802.9	3064.2	7.4599	<b>300</b>	0.43400	2801.0	3061.4	7.3724	<b>300</b>	0.32410	2797.2	3056.5	7.2328
<b>350</b>	0.57010	2882.6	3167.7	7.6329	<b>350</b>	0.47420	2881.2	3165.7	7.5464	<b>350</b>	0.35440	2878.2	3161.7	7.4089
<b>400</b>	0.61730	2963.2	3271.9	7.7938	<b>400</b>	0.51370	2962.1	3270.3	7.7079	<b>400</b>	0.38430	2959.7	3267.1	7.5716
<b>500</b>	0.71090	3128.4	3483.9	8.0873	<b>500</b>	0.59200	3127.6	3482.8	8.0021	<b>500</b>	0.44330	3126.0	3480.6	7.8673
<b>600</b>	0.80410	3299.6	3701.7	8.3522	<b>600</b>	0.66970	3299.1	3700.9	8.2674	<b>600</b>	0.50180	3297.9	3699.3	8.1333
<b>700</b>	0.89690	3477.5	3926.0	8.5952	<b>700</b>	0.74720	3477.0	3925.3	8.5107	<b>700</b>	0.56010	3476.2	3924.3	8.3770
<b>800</b>	0.98960	3662.1	4156.9	8.8211	<b>800</b>	0.82450	3661.8	4156.5	8.7367	<b>800</b>	0.61810	3661.1	4155.6	8.6033
<b>900</b>	1.08220	3853.6	4394.7	9.0329	<b>900</b>	0.90750	3853.4	4397.9	8.9486	<b>900</b>	0.67610	3852.8	4393.7	8.8153
<b>1000</b>	1.17470	4051.8	4639.2	9.2328	<b>1000</b>	0.97880	4051.5	4638.8	9.1485	<b>1000</b>	0.73400	4051.0	4638.2	9.0153
<b>1100</b>	1.26720	4256.3	4889.9	9.4224	<b>1100</b>	1.05590	4256.1	4889.6	9.3381	<b>1100</b>	0.79190	4255.6	4889.1	9.2050
<b>1200</b>	1.35960	4466.8	5146.6	9.6029	<b>1200</b>	1.13300	4466.5	5146.3	9.5185	<b>1200</b>	0.84970	4466.1	5145.9	9.3855
<b>1300</b>	1.45210	4682.5	5408.6	6.7749	<b>1300</b>	1.21010	4682.3	5408.4	9.6906	<b>1300</b>	0.90760	4681.8	5407.9	9.5575

**Table A.1.3 Superheated steam (cont.)**

<b><math>p = 1.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 1.20 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 1.40 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>179.91</b>	0.19444	2583.6	2789.6	6.5865	<b>187.99</b>	0.16333	2588.8	2792.0	6.5233	<b>195.07</b>	0.14084	2592.8	2793.0	6.4693
<b>200</b>	0.20600	2621.9	2827.9	6.6940	<b>200</b>	0.16930	2612.8	2816.0	6.5898	<b>200</b>	0.14302	2603.1	2803.3	6.4975
<b>250</b>	0.23270	2709.9	2942.6	6.9247	<b>250</b>	0.19234	2704.2	2935.0	6.8294	<b>250</b>	0.16350	2698.3	2927.2	6.7467
<b>300</b>	0.25790	2793.2	3051.1	7.1229	<b>300</b>	0.21380	2789.2	3045.8	7.0317	<b>300</b>	0.18228	2785.2	3040.4	6.9534
<b>350</b>	0.28250	2875.2	3157.7	7.3011	<b>350</b>	0.23450	2872.2	3153.6	7.2121	<b>350</b>	0.20030	2869.2	3149.6	7.1360
<b>400</b>	0.30660	2957.3	3263.9	7.4651	<b>400</b>	0.25480	2954.9	3260.7	7.3774	<b>400</b>	0.21780	2952.5	3257.4	7.3026
<b>500</b>	0.35410	3124.4	3478.5	7.7622	<b>500</b>	0.29460	3122.8	3476.3	7.6759	<b>500</b>	0.25210	3132.1	3485.0	7.6027
<b>600</b>	0.40110	3296.8	3697.9	8.0290	<b>600</b>	0.33390	3295.6	3696.3	7.9435	<b>600</b>	0.28600	3294.4	3694.8	7.8710
<b>700</b>	0.44780	3475.3	3923.1	8.2731	<b>700</b>	0.37290	3474.4	3921.9	8.1881	<b>700</b>	0.31950	3473.6	3920.9	8.1160
<b>800</b>	0.49430	3660.4	4154.7	8.4996	<b>800</b>	0.41180	3659.7	4153.9	8.4148	<b>800</b>	0.35280	3659.0	4152.9	8.3431
<b>900</b>	0.54070	3852.2	4392.9	8.7118	<b>900</b>	0.45050	3851.6	4392.2	8.6272	<b>900</b>	0.38610	3851.1	4391.6	8.5556
<b>1000</b>	0.58710	4050.5	4637.6	8.9119	<b>1000</b>	0.48920	4050.0	4637.0	8.8274	<b>1000</b>	0.41920	4049.5	4636.4	8.7559
<b>1100</b>	0.63350	4255.1	4888.6	9.1017	<b>1100</b>	0.52780	4254.6	4888.0	9.0172	<b>1100</b>	0.45240	4254.1	4887.5	8.9457
<b>1200</b>	0.67980	4465.6	5145.4	9.2822	<b>1200</b>	0.56650	4465.1	5144.9	9.1977	<b>1200</b>	0.48550	4464.7	5144.4	9.1262
<b>1300</b>	0.72610	4681.3	5407.4	9.4543	<b>1300</b>	0.60510	4680.9	5407.0	9.3698	<b>1300</b>	0.51860	4680.4	5406.4	9.2984
<b><math>p = 1.60 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 1.80 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 2.00 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>201.40</b>	0.12380	2596.0	2794.1	6.4218	<b>207.15</b>	0.11042	2598.4	2797.2	6.3794	<b>212.42</b>	0.09963	2600.3	2799.6	6.3409
<b>250</b>	0.14184	2692.3	2919.2	6.6732	<b>250</b>	0.12497	2686.0	2910.9	6.6066	<b>250</b>	0.11144	2679.6	2902.5	6.5453
<b>300</b>	0.15862	2781.1	3034.9	6.8844	<b>300</b>	0.14021	2776.9	3029.3	6.8226	<b>300</b>	0.12547	2772.6	3023.5	6.7664
<b>350</b>	0.17456	2866.1	3145.4	7.0694	<b>350</b>	0.15457	2863.0	3141.2	7.0100	<b>350</b>	0.13857	2859.8	3136.9	6.9563
<b>400</b>	0.19005	2950.1	3254.2	7.2374	<b>400</b>	0.16847	2947.7	3250.9	7.1794	<b>400</b>	0.15120	2945.2	3247.6	7.1271
<b>500</b>	0.22030	3119.5	3472.0	7.5390	<b>500</b>	0.19550	3117.9	3469.8	7.4825	<b>500</b>	0.17568	3116.2	3467.6	7.4317
<b>600</b>	0.25000	3293.3	3693.3	7.8080	<b>600</b>	0.22200	3292.1	3691.7	7.7523	<b>600</b>	0.19960	3290.9	3690.1	7.7024
<b>700</b>	0.27940	3472.7	3919.7	8.0535	<b>700</b>	0.24820	3471.8	3918.6	7.9983	<b>700</b>	0.22320	3470.9	3917.3	7.9487
<b>800</b>	0.30860	3658.3	4152.1	8.2808	<b>800</b>	0.27420	3657.6	4151.2	8.2258	<b>800</b>	0.24600	3657.0	4149.0	8.1765
<b>900</b>	0.33770	3850.5	4390.8	8.4935	<b>900</b>	0.30010	3849.9	4390.1	8.4386	<b>900</b>	0.27000	3849.3	4389.3	8.3895
<b>1000</b>	0.36680	4049.0	4635.9	8.6938	<b>1000</b>	0.32600	4048.5	4635.3	8.6391	<b>1000</b>	0.29330	4048.0	4634.6	8.5901
<b>1100</b>	0.39580	4253.7	4887.0	8.8837	<b>1100</b>	0.35180	4253.2	4886.4	8.8290	<b>1100</b>	0.31660	4252.7	4885.9	8.7800
<b>1200</b>	0.42480	4464.2	5143.9	9.0643	<b>1200</b>	0.37600	4463.7	5860.5	9.0096	<b>1200</b>	0.33980	4463.3	5142.9	8.9607
<b>1300</b>	0.45380	4679.9	5406.0	9.2364	<b>1300</b>	0.40340	4679.5	5405.6	9.1818	<b>1300</b>	0.36310	4679.0	5405.2	9.1329

**Table A.1.3 Superheated steam (cont.)**

<b><math>p = 2.50 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 3.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 3.50 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>223.99</b>	0.07998	2603.1	2803.1	6.2675	<b>233.90</b>	0.06668	2604.1	2804.1	6.1869	<b>242.60</b>	0.05707	2603.7	2803.4	6.1253
<b>250</b>	0.08700	2662.6	2880.1	6.4085	<b>250</b>	0.07058	2644.0	2855.7	6.2872	<b>250</b>	0.05872	2623.7	2829.2	6.1749
<b>300</b>	0.09890	2761.6	3008.9	6.6438	<b>300</b>	0.08114	2750.1	2993.5	0.6539	<b>300</b>	0.06842	2738.0	2977.5	6.4461
<b>350</b>	0.10976	2851.9	3126.3	6.8403	<b>350</b>	0.09053	2843.7	3115.3	6.7428	<b>350</b>	0.07678	2835.3	3104.0	6.6579
<b>400</b>	0.12010	2939.1	3239.4	7.0148	<b>400</b>	0.09936	2932.8	3230.9	6.9212	<b>400</b>	0.08453	2926.4	3222.3	6.8405
<b>450</b>	0.13014	3025.5	3350.9	7.1746	<b>450</b>	0.10787	3020.4	3344.0	7.0834	<b>450</b>	0.09196	3015.3	3337.2	7.0052
<b>500</b>	0.13998	3112.1	3462.1	7.3234	<b>500</b>	0.11619	3108.0	3456.6	7.2338	<b>500</b>	0.09918	3103.0	3450.1	7.1572
<b>600</b>	0.15930	3288.0	3686.3	7.5960	<b>600</b>	0.13243	3285.0	3682.3	7.5085	<b>600</b>	0.11324	3282.1	3678.4	7.4339
<b>700</b>	0.17832	3468.7	3914.5	7.8435	<b>700</b>	0.14838	3466.5	3911.6	7.7571	<b>700</b>	0.12699	3464.3	3908.8	7.6837
<b>800</b>	0.19716	3655.3	4148.2	8.0720	<b>800</b>	0.16414	3653.5	4145.9	7.9862	<b>800</b>	0.14056	3651.8	4143.8	7.9134
<b>900</b>	0.21590	3847.9	4387.7	8.2853	<b>900</b>	0.17980	3846.5	4385.9	8.1999	<b>900</b>	0.15402	3845.0	4384.1	8.1276
<b>1000</b>	0.23460	4046.7	4633.2	8.4861	<b>1000</b>	0.19541	4045.4	4631.6	8.4009	<b>1000</b>	0.16743	4044.1	4630.1	8.3288
<b>1100</b>	0.25320	4251.5	4884.5	8.6762	<b>1100</b>	0.21098	4250.3	4883.2	8.5912	<b>1100</b>	0.18080	4249.2	4882.0	8.5192
<b>1200</b>	0.27180	4462.1	5141.6	8.8569	<b>1200</b>	0.22652	4460.9	5140.5	8.7720	<b>1200</b>	0.19415	4459.8	5139.3	8.7000
<b>1300</b>	0.29050	4677.8	5404.1	9.0291	<b>1300</b>	0.24206	4676.5	5402.7	8.9442	<b>1300</b>	0.20749	4675.5	5401.7	8.8723
<b><math>p = 4.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 4.50 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 5.00 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>250.40</b>	0.04978	2602.3	2801.4	6.0701	<b>257.49</b>	0.04406	2600.1	2798.4	6.0198	<b>263.99</b>	0.03944	2597.1	2794.3	5.9734
<b>300</b>	0.05884	2725.3	2960.7	6.3615	<b>300</b>	0.05135	2712.0	2943.1	6.2828	<b>300</b>	0.04532	2698.0	2924.6	6.2084
<b>350</b>	0.06645	2826.7	3092.5	6.5821	<b>350</b>	0.05840	2817.8	3080.6	6.5131	<b>350</b>	0.05194	2808.7	3068.4	6.4493
<b>400</b>	0.07341	2919.9	3213.5	6.7690	<b>400</b>	0.06475	2913.3	3204.7	6.7047	<b>400</b>	0.05781	2906.6	3195.7	6.6459
<b>450</b>	0.08002	3010.2	3330.3	6.9363	<b>450</b>	0.07074	3005.0	3323.3	6.8746	<b>450</b>	0.06330	2999.7	3316.2	6.8186
<b>500</b>	0.08643	3099.5	3445.2	7.0901	<b>500</b>	0.07651	3095.3	3439.6	7.0301	<b>500</b>	0.06857	3091.0	3433.9	6.9759
<b>600</b>	0.09885	3279.1	3674.5	7.3688	<b>600</b>	0.08765	3276.0	3670.4	7.3110	<b>600</b>	0.07869	3273.0	3666.5	7.2589
<b>700</b>	0.11095	3462.1	3905.9	7.6198	<b>700</b>	0.09847	3459.9	3903.0	7.5631	<b>700</b>	0.08849	3457.6	3900.1	7.5122
<b>800</b>	0.12287	3650.0	4141.5	7.8502	<b>800</b>	0.10911	3648.4	4139.4	7.7942	<b>800</b>	0.09811	3646.6	4137.2	7.7440
<b>900</b>	0.13469	3843.6	4382.4	8.0647	<b>900</b>	0.11965	3842.2	4380.6	8.0091	<b>900</b>	0.10762	3840.7	4378.8	7.9593
<b>1000</b>	0.14645	4042.9	4628.7	8.2662	<b>1000</b>	0.13013	4041.6	4627.2	8.2108	<b>1000</b>	0.11707	4040.4	4625.8	8.1612
<b>1100</b>	0.15817	4248.0	4880.7	8.4567	<b>1100</b>	0.14056	4246.8	4879.3	8.4015	<b>1100</b>	0.12648	4245.6	4878.0	8.3520
<b>1200</b>	0.16987	4458.6	5138.1	8.6376	<b>1200</b>	0.15098	4457.5	5136.9	8.5825	<b>1200</b>	0.13587	4456.3	5135.7	8.5331
<b>1300</b>	0.18156	4674.3	5400.5	8.8100	<b>1300</b>	0.16139	4673.1	5399.4	8.7549	<b>1300</b>	0.14526	4672.0	5398.3	8.7055

**Table A.1.3 Superheated steam (cont.)**

<b><math>p = 6.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 7.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 8.00 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>275.64</b>	0.03244	2589.7	2784.3	5.8892	<b>265.88</b>	0.02737	2580.5	2772.1	5.8133	<b>295.06</b>	0.02352	2569.8	2758.0	5.7432
<b>300</b>	0.03616	2667.2	2884.2	6.0674	<b>300</b>	0.02947	2632.2	2838.5	5.9305	<b>300</b>	0.02426	2590.9	2785.0	5.7906
<b>350</b>	0.04223	2789.6	3043.0	6.3335	<b>350</b>	0.03524	2769.4	3016.1	6.2283	<b>350</b>	0.02995	2747.7	2987.3	6.1301
<b>400</b>	0.04739	2892.9	3177.2	6.5408	<b>400</b>	0.03993	2878.6	3158.1	6.4478	<b>400</b>	0.03432	2863.8	3138.4	6.3634
<b>450</b>	0.05214	2988.9	3301.7	6.7193	<b>450</b>	0.04416	2978.0	3287.1	6.6327	<b>450</b>	0.03817	2966.7	3272.1	6.5551
<b>500</b>	0.05665	3082.2	3422.1	6.8803	<b>500</b>	0.04814	3073.4	3410.4	6.7975	<b>500</b>	0.04176	3064.3	3398.4	6.7240
<b>600</b>	0.06525	3266.9	3658.4	7.1677	<b>600</b>	0.05565	3260.7	3650.3	7.0894	<b>600</b>	0.04845	3254.4	3642.0	7.0206
<b>700</b>	0.07352	3453.1	3894.2	7.4234	<b>700</b>	0.06283	3448.5	3888.3	7.3476	<b>700</b>	0.05481	3443.9	3882.4	7.2812
<b>800</b>	0.08160	3643.1	4132.7	7.6566	<b>800</b>	0.06981	3639.5	4128.2	7.5822	<b>800</b>	0.06097	3636.0	4123.8	7.5173
<b>900</b>	0.08958	3837.8	4375.3	7.8727	<b>900</b>	0.07669	3835.0	4371.8	7.7991	<b>900</b>	0.06702	3832.1	4368.3	7.7351
<b>1000</b>	0.09749	4037.8	4622.7	8.0751	<b>1000</b>	0.08350	4035.3	4619.8	8.0020	<b>1000</b>	0.07301	4032.8	4616.9	7.9384
<b>1100</b>	0.10536	4243.3	4875.5	8.2661	<b>1100</b>	0.09027	4240.9	4872.8	8.1933	<b>1100</b>	0.07896	4238.6	4870.3	8.1300
<b>1200</b>	0.11321	4454.0	5133.3	8.4474	<b>1200</b>	0.09703	4451.7	5130.9	8.3747	<b>1200</b>	0.08489	4449.5	5128.6	8.3115
<b>1300</b>	0.12106	4669.6	5396.0	8.6199	<b>1300</b>	0.10377	4667.3	5393.7	8.5473	<b>1300</b>	0.09080	4665.0	5391.4	8.4842
<b><math>p = 9.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 10.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 12.50 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>303.40</b>	0.02048	2557.8	2742.1	5.6772	<b>311.06</b>	0.01803	2544.4	2724.7	5.6141	<b>327.89</b>	0.01350	2505.1	2673.8	5.4624
<b>350</b>	0.02580	2724.4	2956.6	6.0361	<b>350</b>	0.02242	2699.2	2923.4	5.9443	<b>350</b>	0.01613	2624.6	2826.2	5.7118
<b>400</b>	0.02993	2848.4	3117.8	6.2854	<b>400</b>	0.02641	2832.4	3096.5	6.2120	<b>400</b>	0.02000	2789.3	3039.3	6.0417
<b>450</b>	0.03350	2955.1	3256.6	6.4844	<b>450</b>	0.02975	2943.4	3240.9	6.4190	<b>450</b>	0.02299	2912.5	3199.9	6.2719
<b>500</b>	0.03677	3055.2	3386.1	6.6576	<b>500</b>	0.03279	3045.8	3373.7	6.5966	<b>500</b>	0.02560	3021.7	3341.7	6.4618
<b>600</b>	0.04285	3248.1	3633.8	6.9589	<b>600</b>	0.03837	3241.7	3625.4	6.9029	<b>600</b>	0.03029	3225.4	3604.0	6.7810
<b>700</b>	0.04857	3439.4	3876.5	7.2221	<b>700</b>	0.04358	3434.7	3870.5	7.1687	<b>700</b>	0.03460	3422.9	3855.4	7.0536
<b>800</b>	0.05409	3632.5	4119.3	7.4596	<b>800</b>	0.04859	3628.9	4114.8	7.4077	<b>800</b>	0.03869	3620.0	4103.6	7.2965
<b>900</b>	0.05950	3829.3	4364.8	7.6783	<b>900</b>	0.05349	3826.3	4361.2	7.6272	<b>900</b>	0.04267	3819.1	4352.5	7.5182
<b>1000</b>	0.06485	4030.4	4614.1	7.8821	<b>1000</b>	0.05832	4027.8	4611.0	7.8315	<b>1000</b>	0.04658	4021.6	4603.9	7.7237
<b>1100</b>	0.07016	4236.3	4867.7	8.0740	<b>1100</b>	0.06312	4234.0	4865.2	8.0237	<b>1100</b>	0.05045	4228.2	4858.8	7.9165
<b>1200</b>	0.07544	4447.2	5126.2	8.2556	<b>1200</b>	0.06789	4444.9	5123.8	8.2055	<b>1200</b>	0.05430	4439.3	5118.1	8.0987
<b>1300</b>	0.08072	4662.7	5389.2	8.4284	<b>1300</b>	0.07265	4660.5	5387.0	8.3783	<b>1300</b>	0.05813	4654.8	5381.4	8.2717

**Table A.1.3 Superheated steam (cont.)**

<b><math>p = 15.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 17.50 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 20.00 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>342.24</b>	0.01034	2455.5	2610.6	5.3098	<b>354.75</b>	0.00792	2390.2	2528.8	5.1419	<b>365.81</b>	0.00583	2293.0	2409.7	4.9269
<b>400</b>	0.01565	2740.7	2975.4	5.8811	<b>400</b>	0.01245	2685.0	2902.8	5.7213	<b>400</b>	0.00994	2619.3	2818.1	5.5540
<b>450</b>	0.01845	2879.5	3156.2	6.1404	<b>450</b>	0.01517	2844.2	3109.7	6.0184	<b>450</b>	0.01270	2806.2	3060.1	5.9017
<b>500</b>	0.02080	2996.6	3308.6	6.3443	<b>500</b>	0.01736	2970.3	3274.1	6.2383	<b>500</b>	0.01477	2942.9	3238.3	6.1401
<b>600</b>	0.02491	3208.6	3582.3	6.6776	<b>600</b>	0.02106	3191.5	3560.1	6.5866	<b>600</b>	0.01818	3174.0	3537.6	6.5048
<b>700</b>	0.02861	3410.9	3840.1	6.9572	<b>700</b>	0.02434	3398.7	3824.7	6.8736	<b>700</b>	0.02113	3386.4	3809.0	6.7993
<b>800</b>	0.03210	3610.9	4092.4	7.2040	<b>800</b>	0.02738	3601.8	4081.0	7.1244	<b>800</b>	0.02385	3592.7	4069.7	7.0544
<b>900</b>	0.03546	3811.9	4343.8	7.4279	<b>900</b>	0.03031	3804.7	4335.1	7.3507	<b>900</b>	0.02645	3797.5	4326.5	7.2830
<b>1000</b>	0.03875	4015.4	4596.7	7.6348	<b>1000</b>	0.03316	4009.3	4589.6	7.5589	<b>1000</b>	0.02897	4003.1	4582.5	7.4925
<b>1100</b>	0.04200	4222.6	4852.6	7.8283	<b>1100</b>	0.03597	4216.9	4846.4	7.7531	<b>1100</b>	0.03145	4211.3	4840.3	7.6874
<b>1200</b>	0.04523	4433.8	5112.3	8.0108	<b>1200</b>	0.03876	4428.3	5106.6	7.9360	<b>1200</b>	0.03391	4422.8	5101.0	7.8707
<b>1300</b>	0.04845	4649.1	5375.9	8.1840	<b>1300</b>	0.04154	4643.5	5370.5	8.1093	<b>1300</b>	0.03636	4638.0	5365.2	8.0442
<b><math>p = 25.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 30.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 35.00 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>375</b>	0.00197	1798.7	1848.0	4.0320	<b>375</b>	0.00179	1737.8	1791.5	3.9305	<b>375</b>	0.00170	1702.9	1762.4	3.8722
<b>400</b>	0.00600	2430.1	2580.2	5.1418	<b>400</b>	0.00279	2067.4	2151.1	4.4728	<b>400</b>	0.00210	1914.1	1987.6	4.2126
<b>450</b>	0.00916	2720.7	2949.8	5.6744	<b>450</b>	0.00674	2619.3	2821.4	5.4424	<b>450</b>	0.00496	2498.7	2672.3	5.1962
<b>500</b>	0.01112	2884.3	3162.4	5.9592	<b>500</b>	0.00868	2820.7	3081.0	5.7905	<b>500</b>	0.00693	2751.9	2994.3	5.6282
<b>600</b>	0.01414	3137.9	3491.3	6.3602	<b>600</b>	0.01145	3100.5	3443.9	6.2331	<b>600</b>	0.00953	3062.0	3395.4	6.1179
<b>700</b>	0.01665	3361.3	3777.5	6.6707	<b>700</b>	0.01366	3335.8	3745.6	6.5606	<b>700</b>	0.01153	3309.8	3713.5	6.4631
<b>800</b>	0.01891	3574.3	4047.1	6.9345	<b>800</b>	0.01562	3555.5	4024.2	6.8332	<b>800</b>	0.01328	3536.7	4001.4	6.7450
<b>900</b>	0.02105	3783.0	4309.1	7.1680	<b>900</b>	0.01745	3768.5	4291.9	7.0718	<b>900</b>	0.01488	3754.0	4274.9	6.9886
<b>1000</b>	0.02310	3990.9	4568.4	7.3802	<b>1000</b>	0.01920	3978.8	4554.7	7.2867	<b>1000</b>	0.01641	3966.7	4541.1	7.2064
<b>1100</b>	0.02512	4200.2	4828.2	7.5765	<b>1100</b>	0.02090	4189.2	4816.3	7.4845	<b>1100</b>	0.01790	4178.3	4804.6	7.4057
<b>1200</b>	0.02711	4412.0	5089.8	7.7605	<b>1200</b>	0.02259	4401.3	5079.0	7.6692	<b>1200</b>	0.01936	4390.7	5068.3	7.5910
<b>1300</b>	0.02910	4626.9	5354.4	7.9342	<b>1300</b>	0.02427	4616.0	5344.0	7.8432	<b>1300</b>	0.02082	4605.1	5333.6	7.7653

**Table A.1.3 Superheated steam (cont.)**

$p = 40.00 \text{ MPa}$					$p = 50.00 \text{ MPa}$					$p = 60.00 \text{ MPa}$				
$T$	$v$	$u$	$h$	$s$	$T$	$v$	$u$	$h$	$s$	$T$	$v$	$u$	$h$	$s$
<b>375</b>	0.00164	1677.1	1742.7	3.8290	<b>375</b>	0.00156	1638.6	1716.6	3.7639	<b>375</b>	0.00150	1609.4	1699.6	3.7141
<b>400</b>	0.00191	1854.6	1930.9	4.1135	<b>400</b>	0.00173	1788.1	1874.6	4.0031	<b>400</b>	0.00163	1745.4	1843.4	3.9318
<b>450</b>	0.00369	2365.1	2512.8	4.9459	<b>450</b>	0.00249	2159.6	2283.9	4.5884	<b>450</b>	0.00209	2053.9	2179.0	4.4121
<b>500</b>	0.00562	2678.4	2903.3	5.4700	<b>500</b>	0.00389	2525.5	2720.1	5.1726	<b>500</b>	0.00296	2390.6	2568.0	4.9321
<b>600</b>	0.00809	3022.6	3346.4	6.0114	<b>600</b>	0.00611	2942.0	3247.6	5.8178	<b>600</b>	0.00483	2861.1	3151.1	5.6452
<b>700</b>	0.00994	3283.6	3681.2	6.3750	<b>700</b>	0.00773	3230.5	3616.9	6.2189	<b>700</b>	0.00627	3177.2	3553.5	6.0824
<b>800</b>	0.01152	3517.8	3978.7	6.6662	<b>800</b>	0.00908	3479.8	3933.6	6.5290	<b>800</b>	0.00746	3441.5	3889.0	6.4109
<b>900</b>	0.01296	3739.4	4257.9	6.9150	<b>900</b>	0.01028	3710.3	4224.5	6.7882	<b>900</b>	0.00851	3681.0	4191.5	6.6805
<b>1000</b>	0.01432	3954.6	4527.6	7.1356	<b>1000</b>	0.01141	3930.5	4501.1	7.0146	<b>1000</b>	0.00948	3906.4	4475.2	6.9127
<b>1100</b>	0.01564	4167.4	4793.1	7.3364	<b>1100</b>	0.01250	4145.7	4770.5	7.2184	<b>1100</b>	0.01041	4124.1	4748.6	7.1195
<b>1200</b>	0.01694	4380.1	5057.7	7.5224	<b>1200</b>	0.01356	4359.1	5037.2	7.4058	<b>1200</b>	0.01132	4338.2	5017.2	7.3083
<b>1300</b>	0.01823	4594.3	5323.5	7.6969	<b>1300</b>	0.01462	4572.8	5303.6	7.5808	<b>1300</b>	0.01222	4551.4	5284.3	7.4837

**Table A.1.4 Compressed liquid water.**

(Source: G.J. Van Wylen and R.E. Sonntag, *Fundamentals of Classical Thermodynamics*, 3rd edn, Wiley, New York, 1986)

<b><math>p = 5.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 10.00 \text{ MPa}</math></b>					<b><math>p = 15.00 \text{ MPa}</math></b>				
<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>	<b><math>T</math></b>	<b><math>v</math></b>	<b><math>u</math></b>	<b><math>h</math></b>	<b><math>s</math></b>
<b>0</b>	0.0009977	0.04	5.03	0.0001	<b>0</b>	0.0009952	0.09	10.04	0.0002	<b>0</b>	0.0009928	0.15	15.04	0.0004
<b>20</b>	0.0009995	83.65	88.65	0.2956	<b>20</b>	0.0009972	83.36	93.33	0.2945	<b>20</b>	0.0009950	83.06	97.99	0.2934
<b>40</b>	0.0010056	166.95	171.98	0.5705	<b>40</b>	0.0010034	166.35	176.38	0.5686	<b>40</b>	0.0010013	165.76	180.78	0.5666
<b>60</b>	0.0010149	250.23	255.30	0.8285	<b>60</b>	0.0010127	249.36	259.49	0.8258	<b>60</b>	0.0010105	248.51	263.67	0.8232
<b>80</b>	0.0010268	333.72	338.85	1.0720	<b>80</b>	0.0010245	332.59	342.84	1.0688	<b>80</b>	0.0010222	331.48	346.81	1.0656
<b>100</b>	0.0010576	417.52	422.81	1.3030	<b>100</b>	0.0010385	416.12	426.51	1.2992	<b>100</b>	0.0010361	414.74	430.28	1.2955
<b>120</b>	0.0010576	501.80	507.09	1.5233	<b>120</b>	0.0010549	500.08	510.63	1.5189	<b>120</b>	0.0010522	498.40	514.18	1.5145
<b>140</b>	0.0010768	586.76	592.14	1.7343	<b>140</b>	0.0010737	584.68	595.42	1.7292	<b>140</b>	0.0010707	582.66	598.72	1.7242
<b>160</b>	0.0010988	672.62	678.11	1.9375	<b>160</b>	0.0010953	670.13	681.08	1.9317	<b>160</b>	0.0010918	667.71	684.09	1.9260
<b>180</b>	0.0011240	759.63	765.25	2.1341	<b>180</b>	0.0011199	756.65	767.85	2.1275	<b>180</b>	0.0011159	753.76	770.50	2.1210
<b>200</b>	0.0011530	848.10	853.87	2.3255	<b>200</b>	0.0011480	844.50	855.98	2.3178	<b>200</b>	0.0011433	841.00	858.15	2.3104
<b>220</b>	0.0011866	938.40	944.33	2.5128	<b>220</b>	0.0011805	934.10	945.91	2.5039	<b>220</b>	0.0011748	929.90	947.52	2.4953
<b>240</b>	0.0012264	1031.40	1037.53	2.6979	<b>240</b>	0.0012187	1026.00	1038.19	2.6872	<b>240</b>	0.0012114	1020.80	1038.97	2.6771
<b>260</b>	0.0012749	1127.90	1134.27	2.8883	<b>260</b>	0.0012645	1121.10	1133.75	2.8699	<b>260</b>	0.0012550	1114.60	1133.43	2.8576
					<b>280</b>	0.0013216	1220.90	1234.12	3.0548	<b>280</b>	0.0013084	1212.50	1232.13	3.0393
					<b>300</b>	0.0039720	1328.40	1368.12	3.2469	<b>300</b>	0.0013770	1316.60	1337.26	3.2260
										<b>320</b>	0.0014724	1431.10	1453.19	3.4247
										<b>340</b>	0.0016311	1567.50	1591.97	3.6546
<b>263.99</b>	0.0012859	1147.80	1154.23	2.9202	<b>311.06</b>	0.0014524	1393.00	1407.52	3.3596	<b>342.24</b>	0.0016581	1585.10	1609.97	3.6848

**Table A.1.4 Compressed liquid water (cont.).**

**Table A.1.5 Ice-vapor saturation (sublimation).**

(Source: G.J. Van Wylen and R.E. Sonntag, *Fundamentals of Classical Thermodynamics*, 3rd edn, Wiley, New York, 1986)

T °C	p kPa	v <sub>s</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>s</sub> kJ/kg	u <sub>sg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>s</sub> kJ/kg	h <sub>sg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>s</sub> kJ/kgK	s <sub>sg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
<b>0.01</b>	0.6113	0.0010908	206.1	-333.40	2708.7	2375.3	-333.40	2834.7	2501.3	-1.221	10.377	9.156
<b>0</b>	0.6108	0.0010908	206.3	-333.43	2708.7	2375.3	-333.43	2834.7	2501.3	-1.221	10.378	9.157
<b>-2</b>	0.5176	0.0010904	241.7	-337.62	2710.2	2372.6	-337.62	2835.3	2497.7	-1.237	10.456	9.219
<b>-4</b>	0.4375	0.0010901	283.8	-341.78	2711.6	2369.8	-341.78	2835.7	2494.0	-1.253	10.536	9.283
<b>-6</b>	0.3689	0.0010898	334.2	-345.91	2712.9	2367.0	-345.91	2836.2	2490.3	-1.268	10.616	9.348
<b>-8</b>	0.3102	0.0010894	394.4	-350.02	2714.2	2364.2	-350.02	2836.6	2486.5	-1.284	10.698	9.414
<b>-10</b>	0.2602	0.0010891	466.7	-354.09	2715.5	2361.4	-354.09	2836.9	2482.8	-1.299	10.780	9.481
<b>-12</b>	0.2176	0.0010888	553.7	-358.14	2716.8	2358.7	-358.14	2837.3	2479.2	-1.315	10.845	9.530
<b>-14</b>	0.1815	0.0010884	658.8	-362.15	2718.1	2355.9	-362.15	2837.6	2475.5	-1.331	10.950	9.619
<b>-16</b>	0.1510	0.0010881	786.0	-366.14	2719.2	2353.1	-366.14	2837.9	2471.8	-1.346	11.036	9.690
<b>-18</b>	0.1252	0.0010878	940.5	-370.10	2720.4	2350.3	-370.10	2838.2	2468.1	-1.362	11.124	9.762
<b>-20</b>	0.1035	0.0010874	1128.6	-374.03	2721.5	2347.5	-374.03	2838.3	2464.3	-1.377	11.212	9.835
<b>-22</b>	0.0853	0.0010871	1358.4	-377.90	2722.6	2344.7	-377.90	2838.5	2460.6	-1.393	11.302	9.909
<b>-24</b>	0.0701	0.0010868	1640.1	-381.80	2723.8	2342.0	-381.80	2838.8	2457.0	-1.408	11.393	9.985
<b>-26</b>	0.0574	0.0010864	1986.4	-385.64	2724.8	2339.2	-385.64	2838.9	2453.2	-1.424	11.486	10.062
<b>-28</b>	0.0469	0.0010861	2413.7	-389.45	2725.9	2336.4	-389.45	2839.1	2449.6	-1.439	11.580	10.141
<b>-30</b>	0.0381	0.0010858	2943.0	-393.23	2726.8	2333.6	-393.23	2839.0	2445.7	-1.455	11.676	10.221
<b>-32</b>	0.0309	0.0010854	3600.0	-396.98	2727.8	2330.8	-396.98	2839.0	2442.0	-1.471	11.774	10.303
<b>-34</b>	0.0250	0.0010851	4419.0	-400.71	2728.7	2328.0	-400.71	2839.2	2438.5	-1.486	11.872	10.386
<b>-36</b>	0.0201	0.0010848	5444.0	-404.40	2729.6	2325.2	-404.40	2839.0	2434.6	-1.501	11.971	10.470
<b>-38</b>	0.0161	0.0010844	6731.0	-408.06	2730.5	2322.4	-408.06	2838.8	2430.8	-1.517	12.073	10.556
<b>-40</b>	0.0129	0.0010841	8354.0	-411.70	2731.3	2319.6	-411.70	2839.1	2427.4	-1.532	12.176	10.644

**Table A.2.1 Saturated ammonia – by temperature.**

(Adapted from National Bureau of Standards Circular No. 142, *Tables of Thermodynamic Properties of Ammonia*)

T °C	p kPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>fg</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
-50	40.88	0.001424	2.6240	2.6254	-44.4	1309.4	1265.1	-44.3	1416.7	1372.4	-0.1942	6.3503	6.1561
-48	45.96	0.001429	2.3519	2.3533	-35.6	1303.2	1267.6	-35.5	1411.3	1375.8	-0.1547	6.2696	6.1149
-46	51.55	0.001434	2.1126	2.1140	-26.7	1296.9	1270.2	-26.6	1405.8	1379.2	-0.1156	6.1902	6.0746
-44	57.69	0.001439	1.9018	1.9032	-17.9	1290.6	1272.7	-17.8	1400.3	1382.5	-0.0768	6.1120	6.0352
-42	64.42	0.001444	1.7156	1.7170	-9.0	1284.2	1275.2	-8.9	1394.7	1385.8	-0.0382	6.0349	5.9967
-40	71.77	0.001449	1.5507	1.5521	-0.1	1277.7	1277.6	0.0	1389.0	1389.0	0.0000	5.9589	5.9589
-38	79.80	0.001454	1.4043	1.4058	8.8	1271.2	1280.0	8.9	1383.3	1392.2	0.0380	5.8840	5.9220
-36	88.54	0.001460	1.2742	1.2757	17.7	1264.8	1282.5	17.8	1377.6	1395.4	0.0757	5.8101	5.8858
-34	98.05	0.001465	1.1582	1.1597	26.7	1258.1	1284.8	26.8	1371.7	1398.5	0.1132	5.7372	5.8504
-32	108.37	0.001470	1.0547	1.0562	35.5	1251.6	1287.1	35.7	1365.9	1401.6	0.1504	5.6652	5.8156
-30	119.55	0.001476	0.9620	0.9635	44.5	1244.9	1289.4	44.7	1359.9	1404.6	0.1873	5.5942	5.7815
-28	131.64	0.001481	0.8790	0.8805	53.4	1238.3	1291.7	53.6	1354.0	1407.6	0.2240	5.5241	5.7481
-26	144.70	33001487	0.8044	0.8059	62.4	1231.5	1293.9	62.6	1347.9	1410.5	0.2605	5.4548	5.7153
-24	158.78	0.001492	0.7373	0.7388	71.4	1224.7	1296.1	71.6	1341.8	1413.4	0.2967	5.3864	5.6831
-22	173.93	0.001498	0.6768	0.6783	80.4	1217.8	1298.2	80.7	1335.5	1416.2	0.3327	5.3188	5.6515
-20	190.22	0.001504	0.6222	0.6237	89.4	1210.9	1300.4	89.7	1329.3	1419.0	0.3684	5.2521	5.6205
-18	207.71	0.001510	0.5728	0.5743	98.5	1203.9	1302.4	98.8	1322.9	1421.7	0.4040	5.1860	5.5900
-16	226.45	0.001515	0.5281	0.5296	107.5	1197.0	1304.5	107.8	1316.6	1424.4	0.4393	5.1207	5.5600
-14	246.51	0.001521	0.4874	0.4889	116.5	1190.0	1306.5	116.9	1310.1	1427.0	0.4744	5.0561	5.5305
-12	267.95	0.001528	0.4505	0.4520	125.6	1182.8	1308.4	126.0	1303.5	1429.5	0.5093	4.9922	5.5015
-10	290.85	0.001534	0.4170	0.4185	134.8	1175.5	1310.3	135.2	1296.8	1432.0	0.5440	4.9309	5.4749
-8	315.25	0.001540	0.3863	0.3878	143.8	1168.3	1312.1	144.3	1290.1	1434.4	0.5785	4.8664	5.4449
-6	341.25	0.001546	0.3584	0.3599	153.0	1161.0	1314.0	153.5	1283.3	1436.8	0.6128	4.8045	5.4173
-4	368.90	0.001553	0.3327	0.3343	162.1	1153.7	1315.8	162.7	1276.4	1439.1	0.6469	4.7432	5.3901
-2	398.27	0.001559	0.3093	0.3109	171.3	1146.2	1317.5	171.9	1269.4	1441.3	0.6808	4.6825	5.3633
0	429.44	0.001566	0.2879	0.2895	180.4	1138.8	1319.2	181.1	1262.4	1443.5	0.7145	4.6224	5.3369

**Table A.2.2 Saturated ammonia – by temperature (cont.).**

T °C	p kPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>fg</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
<b>0</b>	429.44	0.001566	0.2879	0.2895	180.4	1138.8	1319.2	181.1	1262.4	1443.5	0.7145	4.6224	5.3369
<b>2</b>	462.49	0.001573	0.2682	0.2698	189.7	1131.1	1320.8	190.4	1255.2	1445.6	0.7481	4.5627	5.3108
<b>4</b>	497.49	0.001580	0.2501	0.2517	198.8	1123.6	1322.4	199.6	1248.0	1447.6	0.7815	4.5037	5.2852
<b>6</b>	534.51	0.001587	0.2335	0.2351	208.1	1115.9	1323.9	208.9	1240.7	1449.6	0.8148	4.4451	5.2599
<b>8</b>	573.64	0.001594	0.2182	0.2198	217.4	1108.0	1325.4	218.3	1233.2	1451.5	0.8479	4.3871	5.2350
<b>10</b>	614.95	0.001601	0.2040	0.2056	226.6	1100.3	1326.9	227.6	1225.7	1453.3	0.8808	4.3296	5.2104
<b>12</b>	658.52	0.001608	0.1910	0.1926	235.9	1092.3	1328.3	237.0	1218.1	1455.1	0.9136	4.2725	5.1861
<b>14</b>	704.44	0.001616	0.1789	0.1805	245.3	1084.4	1329.6	246.4	1210.4	1456.8	0.9463	4.2158	5.1621
<b>16</b>	752.79	0.001623	0.1677	0.1693	254.7	1076.4	1331.1	255.9	1202.6	1458.5	0.9788	4.1597	5.1385
<b>18</b>	803.66	0.001631	0.1574	0.1590	264.1	1068.1	1332.2	265.4	1194.6	1460.0	1.0112	4.1039	5.1151
<b>20</b>	857.12	0.001639	0.1478	0.1494	273.5	1060.0	1333.4	274.9	1186.6	1461.5	1.0434	4.0486	5.0920
<b>22</b>	913.27	0.001647	0.1389	0.1405	282.9	1051.7	1334.6	284.4	1178.5	1462.9	1.0755	3.9937	5.0692
<b>24</b>	972.19	0.001655	0.1305	0.1322	292.4	1043.4	1335.8	294.0	1170.3	1464.3	1.1075	3.9392	5.0467
<b>26</b>	1033.97	0.001663	0.1228	0.1245	301.9	1035.0	1336.9	303.6	1162.0	1465.6	1.1394	3.8850	5.0244
<b>28</b>	1098.71	0.001671	0.1156	0.1173	311.4	1026.6	1337.9	313.2	1153.6	1466.8	1.1711	3.8312	5.0023
<b>30</b>	1166.49	0.001680	0.1089	0.1106	320.9	1017.9	1338.9	322.9	1145.0	1467.9	1.2028	3.7777	4.9805
<b>32</b>	1237.41	0.001689	0.1027	0.1044	330.5	1009.3	1339.8	332.6	1136.4	1469.0	1.2343	3.7246	4.9589
<b>34</b>	1311.55	0.001698	0.0969	0.0986	340.1	1000.5	1340.6	342.3	1127.6	1469.9	1.2656	3.6718	4.9374
<b>36</b>	1389.03	0.001707	0.0914	0.0931	349.7	991.8	1341.5	352.1	1118.7	1470.8	1.2969	3.6192	4.9161
<b>38</b>	1469.92	0.001716	0.0863	0.0880	359.4	982.8	1342.1	361.9	1109.6	1471.5	1.3281	3.5669	4.8950
<b>40</b>	1554.33	0.001726	0.0816	0.0833	369.0	973.7	1342.7	371.7	1100.5	1472.2	1.3591	3.5149	4.8740
<b>42</b>	1642.35	0.001735	0.0771	0.0788	378.8	964.6	1343.4	381.6	1091.2	1472.8	1.3901	3.4629	4.8530
<b>44</b>	1734.09	0.001745	0.0729	0.0746	388.5	955.4	1343.8	391.5	1081.7	1473.2	1.4209	3.4113	4.8322
<b>46</b>	1829.65	0.001756	0.0689	0.0707	398.3	945.9	1344.1	401.5	1072.0	1473.5	1.4518	3.3595	4.8113
<b>48</b>	1929.13	0.001766	0.0651	0.0669	408.1	936.5	1344.6	411.5	1062.2	1473.7	1.4826	3.3079	4.7905
<b>50</b>	2032.62	0.001777	0.0617	0.0635	418.1	926.5	1344.6	421.7	1052.0	1473.7	1.5135	3.2561	4.7696

**Table A.2.2 Saturated ammonia – by pressure.**

<i>p</i> kPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>s<sub>f</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>g</sub></i> kJ/kgK
<b>45.00</b>	-48.378	0.001428	2.40472	-37.26	1304.39	1267.13	-37.16	1412.32	1375.16	-0.1622	6.2849	6.1227
<b>50.00</b>	-46.555	0.001433	2.18035	-29.17	1298.65	1269.48	-29.07	1407.33	1378.26	-0.1264	6.2122	6.0858
<b>55.00</b>	-44.876	0.001437	1.99555	-21.76	1293.36	1271.60	-21.66	1402.71	1381.05	-0.0938	6.1463	6.0525
<b>60.00</b>	-43.314	0.001441	1.83929	-14.85	1288.40	1273.56	-14.75	1398.38	1383.63	-0.0636	6.0855	6.0220
<b>70.00</b>	-40.482	0.001448	1.59181	-2.24	1279.27	1277.02	-2.14	1390.37	1388.23	-0.0092	5.9772	5.9680
<b>80.00</b>	-37.954	0.001454	1.40282	9.00	1271.05	1280.06	9.10	1383.17	1392.27	0.0389	5.8823	5.9212
<b>90.00</b>	-35.693	0.001461	1.25789	19.08	1263.77	1282.85	19.18	1376.69	1395.88	0.0815	5.7989	5.8804
<b>100.00</b>	-33.622	0.001466	1.14014	28.36	1256.87	1285.23	28.48	1370.60	1399.09	0.1202	5.7236	5.8438
<b>110.00</b>	-31.708	0.001471	1.04268	36.81	1256.87	1287.44	37.01	1365.03	1402.04	0.1558	5.6548	5.8106
<b>120.00</b>	-29.926	0.001476	0.96041	44.83	1256.87	1289.49	45.03	1359.68	1404.71	0.1887	5.5916	5.7803
<b>130.00</b>	-28.271	0.001480	0.89176	52.19	1256.87	1291.39	52.39	1354.80	1407.19	0.2190	5.5336	5.7526
<b>140.00</b>	-26.720	0.001485	0.83275	59.16	1256.87	1293.11	59.36	1350.10	1409.46	0.2474	5.4797	5.7271
<b>150.00</b>	-25.247	0.001489	0.78064	65.79	1256.87	1294.73	65.99	1345.60	1411.59	0.2741	5.4291	5.7032
<b>160.00</b>	-23.839	0.001492	0.73393	72.12	1256.87	1296.27	72.33	1341.29	1413.63	0.2996	5.3810	5.6806
<b>170.00</b>	-22.519	0.001496	0.69399	78.07	1256.87	1297.66	78.34	1337.13	1415.47	0.3234	5.3363	5.6597
<b>180.00</b>	-21.255	0.001500	0.65795	83.75	1256.87	1299.02	84.05	1333.19	1417.24	0.3460	5.2939	5.6399
<b>190.00</b>	-20.027	0.001504	0.62444	89.28	1256.87	1300.37	89.58	1329.38	1418.96	0.3679	5.2530	5.6209
<b>200.00</b>	-18.882	0.001507	0.59608	94.49	1256.87	1301.52	94.79	1325.72	1420.51	0.3883	5.2151	5.6034
<b>220.00</b>	-16.688	0.001513	0.54499	104.40	1256.87	1303.78	104.70	1318.77	1423.47	0.4272	5.1432	5.5703
<b>240.00</b>	-14.649	0.001519	0.50211	113.58	1256.87	1305.85	113.95	1312.21	1426.16	0.4630	5.0771	5.5401
<b>260.00</b>	-12.742	0.001525	0.46568	122.23	1256.87	1307.70	122.63	1305.95	1428.57	0.4964	5.0159	5.5123
<b>280.00</b>	-10.948	0.001531	0.43437	130.44	1256.87	1309.40	130.84	1299.97	1430.82	0.5276	4.9599	5.4875
<b>300.00</b>	-9.250	0.001536	0.40699	138.18	1256.87	1310.98	138.61	1294.29	1432.90	0.5569	4.9067	5.4637

**Table A.2.2 Saturated ammonia – by pressure (cont.).**

<i>p</i> kPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>s<sub>f</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kgK
<b>320.00</b>	-7.635	0.001541	0.38270	145.48	1166.97	1312.45	145.98	1288.86	1434.84	0.5848	4.8551
<b>340.00</b>	-6.096	0.001546	0.36124	152.56	1161.35	1313.91	153.06	1283.63	1436.68	0.6112	4.8075
<b>360.00</b>	-4.644	0.001551	0.34254	159.17	1156.05	1315.22	159.74	1278.62	1438.36	0.6359	4.7629
<b>380.00</b>	-3.244	0.001555	0.32546	165.58	1150.87	1316.44	166.18	1273.75	1439.93	0.6597	4.7203
<b>400.00</b>	-1.889	0.001559	0.30971	171.81	1145.79	1317.59	172.41	1269.01	1441.42	0.6827	4.6792
<b>450.00</b>	1.244	0.001570	0.27724	186.19	1134.01	1320.20	186.89	1257.92	1444.81	0.7354	4.5853
<b>500.00</b>	4.136	0.001580	0.25057	199.43	1123.07	1322.50	200.23	1247.51	1447.74	0.7838	4.4997
<b>550.00</b>	6.792	0.001590	0.22904	211.78	1112.71	1324.49	212.62	1237.73	1450.35	0.8279	4.4221
<b>600.00</b>	9.276	0.001598	0.21074	223.27	1103.09	1326.36	224.23	1228.41	1452.65	0.8689	4.3504
<b>650.00</b>	11.609	0.001607	0.19514	234.08	1093.94	1328.03	235.16	1219.59	1454.75	0.9072	4.2837
<b>700.00</b>	13.807	0.001615	0.18167	244.39	1085.08	1329.47	245.49	1211.14	1456.64	0.9431	4.2213
<b>750.00</b>	15.885	0.001623	0.16995	254.16	1076.86	1331.01	255.35	1203.05	1458.40	0.9769	4.1629
<b>800.00</b>	17.856	0.001630	0.15974	263.42	1068.70	1332.12	264.72	1195.18	1459.89	1.0089	4.1079
<b>850.00</b>	19.734	0.001638	0.15068	272.25	1060.99	1333.24	273.63	1187.67	1461.30	1.0391	4.0560
<b>900.00</b>	21.527	0.001645	0.14260	280.68	1053.64	1334.32	282.15	1180.41	1462.57	1.0679	4.0067
<b>950.00</b>	23.247	0.001652	0.13533	288.82	1046.53	1335.35	290.38	1173.39	1463.77	1.0954	3.9597
<b>1000.00</b>	24.900	0.001659	0.12873	296.68	1039.62	1336.30	298.32	1166.56	1464.89	1.1219	3.9148
<b>1050.00</b>	26.495	0.001665	0.12272	304.25	1032.90	1337.15	305.98	1159.92	1465.90	1.1472	3.8717
<b>1100.00</b>	28.038	0.001671	0.11717	311.58	1026.34	1337.92	313.38	1153.44	1466.82	1.1717	3.8302
<b>1200.00</b>	30.945	0.001684	0.10767	325.44	1013.89	1339.33	327.48	1140.94	1468.42	1.2177	3.7526
<b>1300.00</b>	33.688	0.001697	0.09950	338.60	1001.87	1340.48	340.79	1128.97	1469.76	1.2607	3.6800
<b>1400.00</b>	36.271	0.001708	0.09241	351.02	990.57	1341.58	353.43	1117.47	1470.89	1.3011	3.6121
<b>1500.00</b>	38.713	0.001720	0.08633	362.82	979.49	1342.31	365.39	1106.36	1471.75	1.3391	3.5484
<b>1600.00</b>	41.038	0.001731	0.08097	374.08	968.98	1343.06	376.84	1095.67	1472.51	1.3752	3.4879
<b>1700.00</b>	43.257	0.001741	0.07616	384.90	958.76	1343.65	387.82	1085.23	1473.05	1.4095	3.4305
<b>1800.00</b>	45.379	0.001753	0.07191	395.26	948.75	1344.01	398.40	1075.01	1473.41	1.4422	3.3756

**Table A.2.3 Superheated ammonia.**

(Adapted from National Bureau of Standards Circular No. 142, *Tables of Thermodynamic Properties of Ammonia*)

<i>p</i> = 50 kPa					<i>p</i> = 75 kPa					<i>p</i> = 100 kPa				
T °C	v m <sup>3</sup> /kg	u kJ/kg	h kJ/kg	s kJ/kg.K	T °C	v m <sup>3</sup> /kg	u kJ/kg	h kJ/kg	s kJ/kg.K	T °C	v m <sup>3</sup> /kg	u kJ/kg	h kJ/kg	s kJ/kg.K
-20	2.4474	1313.4	1435.8	6.3256	-20	1.6233	1311.3	1433.0	6.3119	-20	1.2110	1309.0	1430.1	5.9695
-10	2.5481	1329.6	1457.0	6.4077	-10	1.6915	1327.8	1454.7	6.2028	-10	1.2631	1325.9	1452.2	6.0552
0	2.6482	1345.7	1478.1	6.4865	0	1.7591	1344.2	1476.1	6.2828	0	1.3145	1342.7	1474.1	6.1366
10	2.7479	1361.8	1499.2	6.5625	10	1.8263	1360.5	1497.5	6.3597	10	1.3654	1359.2	1495.7	6.2144
20	2.8473	1378.0	1520.4	6.6360	20	1.8932	1376.9	1518.9	6.4339	20	1.4160	1375.7	1517.3	6.2894
30	2.9464	1394.4	1541.7	6.7073	30	1.9597	1393.3	1540.3	6.5058	30	1.4664	1392.3	1538.9	6.3618
40	3.0453	1410.7	1563.0	6.7766	40	2.0261	1409.8	1561.8	6.5756	40	1.5165	1408.9	1560.5	6.4321
50	3.1441	1427.3	1584.5	6.8441	50	2.0923	1426.5	1583.4	6.6434	50	1.5664	1425.6	1582.2	6.5003
60	3.2427	1444.0	1606.1	6.9099	60	2.1584	1443.2	1605.1	6.7096	60	1.6163	1442.5	1604.1	6.5668
70	3.3413	1460.7	1627.8	6.9743	70	2.2244	1460.1	1626.9	6.7742	70	1.6659	1459.4	1626.0	6.6316
80	3.4397	1477.7	1649.7	7.0372	80	2.2903	1477.1	1648.9	6.8373	80	1.7155	1476.5	1648.0	6.6950
100					100					100	1.8145	1511.2	1692.6	6.8177
<i>p</i> = 125 kPa					<i>p</i> = 150 kPa					<i>p</i> = 200 kPa				
T °C	v m <sup>3</sup> /kg	u kJ/kg	h kJ/kg	s kJ/kg.K	T °C	v m <sup>3</sup> /kg	u kJ/kg	h kJ/kg	s kJ/kg.K	T °C	v m <sup>3</sup> /kg	u kJ/kg	h kJ/kg	s kJ/kg.K
-20	0.9635	1306.8	1427.2	5.8512	-20	0.7984	1304.3	1424.1	5.7526	-20				
-10	1.0059	1324.1	1449.8	5.9389	-10	0.8344	1322.1	1447.3	5.8424	-10	0.6199	1318.0	1442.0	5.6863
0	1.0476	1341.1	1472.0	6.0217	0	0.8697	1339.3	1469.8	5.9206	0	0.6471	1336.1	1465.5	5.7737
10	1.0889	1357.8	1493.9	6.1006	10	0.9045	1356.4	1492.1	6.0066	10	0.6738	1353.6	1488.4	5.8559
20	1.1297	1374.5	1515.7	6.1763	20	0.9388	1373.3	1514.1	6.0831	20	0.7001	1370.9	1510.9	5.9342
30	1.1703	1391.2	1537.5	6.2494	30	0.9729	1390.2	1536.1	6.1568	30	0.7261	1388.0	1533.2	6.0091
40	1.2107	1408.0	1559.3	6.3201	40	1.0068	1407.0	1558.0	6.2280	40	0.7519	1405.1	1555.5	6.0813
50	1.2509	1424.7	1581.1	6.3887	50	1.0405	1423.9	1580.0	6.2970	50	0.7774	1422.2	1577.7	6.1512
60	1.2909	1441.6	1603.0	6.4555	60	1.0740	1440.9	1602.0	6.3641	60	0.8029	1439.3	1599.9	6.2189
70	1.3309	1458.6	1625.0	6.5206	70	1.1074	1458.0	1624.1	6.4295	70	0.8282	1456.6	1622.2	6.2849
80	1.3707	1475.9	1647.2	6.5842	80	1.1408	1475.2	1646.3	6.4933	80	0.8533	1473.9	1644.6	6.3491
100	1.4501	1510.5	1691.8	6.7072	100	1.2072	1510.0	1691.1	6.6167	100	0.9035	1508.9	1689.6	6.4732

**Table A.2.3 Superheated ammonia (cont.).**

<i>p = 250 kPa</i>					<i>p = 300 kPa</i>					<i>p = 350 kPa</i>				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
-10	0.4910	1313.9	1436.6	5.5609	-10	0.4243	1329.0	1456.3	5.5493	-10	0.3605	1325.3	1451.5	5.4600
0	0.5135	1332.6	1461.0	5.6517	0	0.4430	1347.7	1480.6	5.6366	0	0.3770	1344.6	1476.5	5.5502
10	0.5354	1350.7	1484.5	5.7365	10	0.4613	1365.8	1504.2	5.7186	20	0.3929	1363.2	1500.7	5.6342
20	0.5568	1368.4	1507.6	5.8165	30	0.4792	1383.6	1527.4	5.7963	30	0.4084	1381.5	1524.4	5.7135
30	0.5780	1385.8	1530.3	5.8928	40	0.4968	1401.3	1550.3	5.8707	40	0.4239	1399.2	1547.6	5.7890
40	0.5989	1403.2	1552.9	5.9661	50	0.5143	1418.7	1573.0	5.9423	50	0.4391	1417.0	1570.7	5.8615
50	0.6096	1423.0	1575.4	6.0368	60	0.5316	1436.2	1595.7	6.0114	60	0.4541	1434.7	1593.6	5.9314
60	0.6401	1437.8	1597.8	6.1052	70	0.5488	1453.8	1618.4	6.0785	70	0.4689	1452.4	1616.5	5.9990
70	0.6605	1455.2	1620.3	6.1717	80	0.5658	1471.4	1641.1	6.1437	80	0.4837	1470.0	1639.3	6.0647
80	0.6809	1472.6	1642.8	6.2365	100	0.5997	1500.8	1680.7	6.2693	100	0.5129	1505.7	1685.2	6.1910
<i>p = 400 kPa</i>					<i>p = 450 kPa</i>					<i>p = 500 kPa</i>				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
0	0.3125	1321.5	1446.5	5.3803	0	0.2752	1317.5	1441.3	5.3078	0				
10	0.3274	1341.4	1472.4	5.4735	10	0.2887	1338.2	1468.1	5.4042	10				
20	0.3417	1360.5	1497.2	5.5597	20	0.3017	1357.8	1493.6	5.4926	20	0.2698	1355.0	1489.9	5.4314
30	0.3556	1379.1	1521.3	5.6405	30	0.3143	1376.8	1518.2	5.5752	30	0.2813	1374.4	1515.0	5.5157
40	0.3692	1397.2	1544.9	5.7173	40	0.3266	1395.2	1542.2	5.6532	40	0.2926	1393.2	1539.5	5.5950
50	0.3826	1415.3	1568.3	5.7907	50	0.3387	1413.5	1565.9	5.7275	50	0.3036	1411.6	1563.4	5.6704
60	0.3959	1433.1	1591.5	5.8613	60	0.3506	1431.5	1589.3	5.7989	60	0.3144	1429.9	1587.1	5.7425
70	0.4090	1450.9	1614.5	5.9296	70	0.3624	1449.5	1612.6	5.8678	70	0.3251	1448.1	1610.6	5.8120
80	0.4220	1468.8	1637.6	5.9957	80	0.3740	1467.5	1635.8	5.9345	80	0.3357	1466.2	1634.0	5.8793
100	0.4478	1504.6	1683.7	6.1228	100	0.3971	1503.5	1682.2	6.0623	100	0.3565	1502.5	1680.7	6.0079
120					120					120	0.3771	1539.0	1727.5	6.1301
140					140					140	0.3975	1576.0	1774.7	6.2472

**Table A.2.3 Superheated ammonia (cont.).**

<i>p = 600 kPa</i>					<i>p = 700 kPa</i>					<i>p = 800 kPa</i>				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
20	0.2217	1349.4	1482.4	5.3222	20	0.1874	1343.3	1474.5	5.2259	20	0.1615	1337.1	1466.3	5.1387
30	0.2317	1369.6	1508.6	5.4102	30	0.1963	1364.5	1501.9	5.3179	30	0.1696	1359.3	1495.0	5.2351
40	0.2414	1389.0	1533.8	5.4923	40	0.2048	1384.7	1528.1	5.4029	40	0.1773	1380.4	1522.2	5.3232
50	0.2508	1408.0	1558.5	5.5697	50	0.2131	1404.2	1553.4	5.4826	50	0.1848	1400.5	1548.3	5.4053
60	0.2600	1426.7	1582.7	5.6436	60	0.2212	1423.4	1578.2	5.5582	60	0.1920	1420.1	1573.7	5.4827
70	0.2691	1445.1	1606.6	5.7144	70	0.2291	1442.2	1602.6	5.6303	70	0.1991	1439.3	1598.6	5.5562
80	0.2781	1463.5	1630.4	5.7826	80	0.2369	1461.0	1626.8	5.6997	80	0.2060	1458.3	1623.1	5.6268
100	0.2957	1500.3	1677.7	5.9129	100	0.2522	1498.1	1674.6	5.8316	100	0.2196	1495.9	1671.6	5.7603
120	0.3130	1537.1	1724.9	6.0363	120	0.2672	1535.4	1722.4	5.9562	120	0.2329	1533.6	1719.9	5.8861
140	0.3302	1574.3	1772.4	6.1541	140	0.2821	1572.7	1770.2	6.0749	140	0.2459	1571.3	1768.0	6.0057
160					160					160	0.2589	1609.3	1816.4	6.1202
<i>p = 900 kPa</i>					<i>p = 1000 kPa</i>					<i>p = 1200 kPa</i>				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
30	0.1488	1354.1	1488.0	5.1593	30	0.1321	1348.5	1480.6	5.0889	30				
40	0.1559	1375.9	1516.2	5.2508	40	0.1388	1371.2	1510.0	5.1840	40	0.1129	1361.6	1497.1	5.0629
50	0.1627	1396.6	1543.0	5.3354	50	0.1450	1392.7	1537.7	5.2713	50	0.1185	1384.4	1526.6	5.1560
60	0.1693	1416.7	1569.1	5.4147	60	0.1511	1413.3	1564.4	5.3525	60	0.1238	1406.1	1554.7	5.2416
70	0.1757	1436.3	1594.4	5.4897	70	0.1570	1433.3	1590.3	5.4292	70	0.1289	1427.0	1581.7	5.3215
80	0.1820	1455.6	1619.4	5.5614	80	0.1627	1452.9	1615.6	5.5021	80	0.1338	1447.4	1608.0	5.3970
100	0.1942	1493.7	1668.5	5.6968	100	0.1739	1491.5	1665.4	5.6392	100	0.1434	1487.1	1659.2	5.5379
120	0.2061	1531.6	1717.1	5.8237	120	0.1847	1532.8	1717.5	5.7674	120	0.1526	1526.1	1709.2	5.6687
140	0.2178	1569.7	1765.7	5.9442	140	0.1954	1568.0	1763.4	5.8888	140	0.1616	1565.0	1758.9	5.7919
160	0.2294	1607.9	1814.4	6.0594	160	0.2058	1606.6	1812.4	6.0047	160	0.1705	1603.9	1808.5	5.9091
180					180	0.2162	1645.5	1861.7	6.1159	180	0.1792	1643.2	1858.2	6.0214

**Table A.2.3 Superheated ammonia (cont.).**

<i>p</i> = 1400 kPa					<i>p</i> = 1600 kPa					<i>p</i> = 1800 kPa				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
<b>40</b>	0.0944	1351.2	1483.4	4.9534	<b>40</b>	0.0851	1366.7	1502.9	4.9584	<b>40</b>	0.0739	1357.0	1490.0	4.8693
<b>50</b>	0.0995	1375.8	1515.1	5.0530	<b>50</b>	0.08950	102.4	1534.4	5.0543	<b>60</b>	0.0781	1382.9	1523.5	4.9715
<b>60</b>	0.1042	1398.8	1544.7	5.1434	<b>70</b>	0.0937	1414.1	1564.0	5.1419	<b>70</b>	0.0820	1407.0	1554.6	5.0635
<b>70</b>	0.1088	1420.7	1573.0	5.2270	<b>80</b>	0.0977	1436.0	1592.3	5.2232	<b>80</b>	0.0856	1430.0	1584.1	5.1482
<b>80</b>	0.1132	1441.7	1600.2	5.3053	<b>100</b>	0.1053	1477.9	1646.4	5.3722	<b>100</b>	0.0926	1473.1	1639.8	5.3018
<b>100</b>	0.1216	1482.6	1652.8	5.4501	<b>120</b>	0.1125	1518.5	1698.5	5.5084	<b>120</b>	0.0992	1514.5	1693.1	5.4409
<b>120</b>	0.1297	1522.3	1703.9	5.5836	<b>140</b>	0.1195	1558.5	1749.7	5.6355	<b>140</b>	0.1055	1555.2	1745.1	5.5699
<b>140</b>	0.1376	1561.7	1754.3	5.7087	<b>160</b>	0.1263	1598.4	1800.5	5.7555	<b>160</b>	0.1116	1595.6	1796.5	5.6914
<b>160</b>	0.1452	1601.2	1804.5	5.8273	<b>180</b>	0.1330	1638.4	1851.2	5.8699	<b>180</b>	0.1177	1635.8	1847.7	5.8069
<b>180</b>	0.1528	1640.6	1854.5	5.9406										

<i>p</i> = 2000 kPa				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
<b>50</b>	0.0648	1346.5	1476.1	4.7834
<b>60</b>	0.0688	1374.4	1512.0	4.8930
<b>70</b>	0.0725	1399.9	1544.9	4.9902
<b>80</b>	0.0760	1423.6	1575.6	5.0786
<b>100</b>	0.0824	1468.4	1633.2	5.2371
<b>120</b>	0.0885	1510.6	1687.6	5.3793
<b>140</b>	0.0943	1551.8	1740.4	5.5104
<b>160</b>	0.0999	1592.6	1792.4	5.6333
<b>180</b>	0.1054	1633.3	1844.1	5.7499

**Table A.3.1 Saturated Refrigerant 12 (Freon-12) - by temperature.**

(Source: G.J. Van Wylen and R.E. Sonntag, *Fundamentals of Classical Thermodynamics*, 3rd edn, Wiley, New York, 1986, as based on data from E.I. du Pont de Nemours & Company, Inc.)

T °C	p MPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
-90	0.0028	0.000608	4.415545	-43.245	177.256	134.011	-43.243	189.618	146.375	-0.2084	1.0352	0.8268
-85	0.0042	0.000612	3.037316	-38.971	174.854	135.883	-38.968	187.608	148.640	-0.1854	0.9970	0.8116
-80	0.0062	0.000617	2.138345	-34.692	172.358	137.666	-34.688	185.612	150.924	-0.1630	0.9609	0.7979
-75	0.0088	0.000622	1.537651	-30.406	170.099	139.693	-30.401	183.625	153.224	-0.1411	0.9266	0.7855
-70	0.0123	0.000627	1.127280	-26.111	167.781	141.670	-26.103	181.639	155.536	-0.1197	0.8941	0.7744
-65	0.0168	0.000632	0.841166	-21.804	165.529	143.725	-21.793	179.650	157.857	-0.0987	0.8630	0.7643
-60	0.0226	0.000637	0.637910	-17.483	163.250	145.767	-17.469	177.653	160.184	-0.0782	0.8334	0.7552
-55	0.0300	0.000642	0.491000	-13.148	160.930	147.782	-13.129	175.641	162.512	-0.0581	0.8051	0.7470
-50	0.0391	0.000648	0.383105	-8.797	158.658	149.861	-8.772	173.612	164.840	-0.0384	0.7780	0.7396
-45	0.0504	0.000654	0.302682	-4.429	156.337	151.908	-4.396	171.559	167.163	-0.0190	0.7519	0.7329
-40	0.0642	0.000659	0.241910	-0.042	153.990	153.948	0.000	169.479	169.479	0.0000	0.7269	0.7269
-35	0.0807	0.000666	0.195398	4.362	151.653	156.015	4.416	167.368	171.784	0.0187	0.7027	0.7214
-30	0.1004	0.000672	0.159375	8.787	149.288	158.075	8.854	165.222	174.076	0.0371	0.6794	0.7165
-25	0.1237	0.000679	0.131166	13.231	146.896	160.127	13.315	163.037	176.352	0.0552	0.6569	0.7121
-20	0.1509	0.000685	0.108847	17.697	144.488	162.185	17.800	160.810	178.610	0.0730	0.6352	0.7082
-15	0.1826	0.000693	0.091018	22.185	142.041	164.226	22.312	158.534	180.846	0.0906	0.6140	0.7046
-10	0.2191	0.000700	0.076646	26.698	139.567	166.265	26.851	156.207	183.058	0.1079	0.5935	0.7014
-5	0.2610	0.000708	0.064963	31.235	137.053	168.288	31.420	153.823	185.243	0.1250	0.5736	0.6986
0	0.3086	0.000716	0.055389	35.801	134.503	170.304	36.022	151.375	187.397	0.1418	0.5542	0.6960
5	0.3626	0.000724	0.047485	40.396	131.904	172.300	40.659	148.859	189.518	0.1585	0.5352	0.6937
10	0.4233	0.000733	0.040914	45.027	129.256	174.283	45.337	146.265	191.602	0.1750	0.5166	0.6916
15	0.4914	0.000743	0.035413	49.693	126.549	176.242	50.058	143.586	193.644	0.1914	0.4983	0.6897
20	0.5673	0.000752	0.030780	54.401	123.779	178.180	54.828	140.813	195.641	0.2076	0.4803	0.6879
25	0.6516	0.000763	0.026854	59.156	120.932	180.088	59.653	137.933	197.586	0.2237	0.4626	0.6863

**Table A.3.1 Saturated Refrigerant 12 (Freon-12) - by temperature (cont.)**

T °C	p MPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
30	0.7449	0.000774	0.023508	63.962	118.002	181.964	64.539	134.936	199.475	0.2397	0.4451	0.6848
35	0.8477	0.000786	0.026410	68.828	110.083	178.911	69.494	131.805	201.299	0.2557	0.4277	0.6834
40	0.9607	0.000798	0.018171	73.760	111.834	185.594	74.527	128.524	203.051	0.2716	0.4104	0.6820
45	1.0843	0.000811	0.016032	78.768	108.571	187.339	79.647	125.075	204.722	0.2875	0.3931	0.6806
50	1.2193	0.000826	0.014170	83.861	105.160	189.021	84.868	121.430	206.298	0.3034	0.3758	0.6792
55	1.3663	0.000841	0.012542	89.052	101.578	190.630	90.201	117.565	207.766	0.3194	0.3583	0.6777
60	1.5259	0.000858	0.011111	94.356	97.799	192.155	95.665	113.444	209.109	0.3355	0.3405	0.6760
65	1.6988	0.000877	0.009847	99.789	93.786	193.575	101.279	109.024	210.303	0.3518	0.3224	0.6742
70	1.8858	0.000897	0.008725	105.375	89.492	194.867	107.067	104.254	211.321	0.3683	0.3038	0.6721
75	2.0874	0.000920	0.007723	111.138	84.867	196.005	113.058	99.068	212.126	0.3851	0.2846	0.6697
80	2.3046	0.000946	0.006821	117.111	79.834	196.945	119.291	93.374	212.665	0.4023	0.2644	0.6667
85	2.5380	0.000976	0.006005	123.341	74.283	197.624	125.818	87.047	212.865	0.4201	0.2430	0.6631
90	2.7885	0.001012	0.005258	129.886	68.066	197.952	132.708	79.906	212.614	0.4385	0.2200	0.6585
95	3.0569	0.001056	0.004563	136.840	60.937	197.777	140.068	71.658	211.726	0.4579	0.1947	0.6526
100	3.3440	0.001113	0.003903	144.354	52.437	196.791	148.076	61.767	209.843	0.4788	0.1656	0.6444
105	3.6509	0.001197	0.003242	152.715	41.548	194.263	157.085	49.014	206.099	0.5023	0.1296	0.6319
110	3.9784	0.001364	0.002462	162.632	24.057	186.689	168.059	28.425	196.484	0.5322	0.0742	0.6064
112.2	4.1157	0.001800	0.00180	167.600	0.000	167.600	174.990	0.000	174.990	0.5653	0.0000	0.5653re

**Table A.3.2 Saturated Refrigerant 12 (Freon-12) - by pressure.**

<i>p</i> kPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>s<sub>f</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>g</sub></i> kJ/kgK
<b>3.00</b>	-89.286	0.000609	4.21866	-42.63	176.91	134.28	-42.63	189.33	146.70	-0.2051	1.0297	0.8246
<b>4.00</b>	-85.714	0.000611	3.23421	-39.58	175.20	135.62	-39.58	187.90	148.32	-0.1887	1.0025	0.8138
<b>6.00</b>	-80.500	0.000617	2.22824	-35.12	172.61	137.49	-35.12	185.81	150.70	-0.1652	0.9645	0.7993
<b>8.00</b>	-76.538	0.000620	1.72248	-31.72	170.79	139.07	-31.72	184.24	152.52	-0.1478	0.9372	0.7893
<b>10.00</b>	-73.286	0.000624	1.39695	-28.93	169.30	140.37	-28.93	182.94	154.02	-0.1338	0.9155	0.7817
<b>15.00</b>	-67.000	0.000630	0.95561	-23.53	166.43	142.90	-23.52	180.45	156.93	-0.1071	0.8754	0.7683
<b>20.00</b>	-62.241	0.000635	0.72902	-19.42	164.27	144.85	-19.41	178.55	159.14	-0.0874	0.8467	0.7593
<b>30.00</b>	-55.000	0.000642	0.49100	-13.15	160.93	147.78	-13.13	175.64	162.51	-0.0581	0.8051	0.7470
<b>40.00</b>	-49.602	0.000648	0.37670	-8.45	158.47	150.02	-8.42	173.45	165.03	-0.0369	0.7759	0.7391
<b>50.00</b>	-45.177	0.000654	0.30553	-4.58	156.42	151.84	-4.55	171.63	167.08	-0.0197	0.7528	0.7331
<b>60.00</b>	-41.522	0.000657	0.26041	-1.38	154.70	153.33	-1.34	170.11	168.77	-0.0058	0.7345	0.7287
<b>70.00</b>	-38.242	0.000661	0.22556	1.51	153.17	154.67	1.55	168.74	170.29	0.0066	0.7184	0.7250
<b>80.00</b>	-35.212	0.000666	0.19737	4.18	151.75	155.93	4.23	167.46	171.69	0.0179	0.7037	0.7216
<b>90.00</b>	-32.640	0.000669	0.17839	6.45	150.54	156.99	6.51	166.35	172.87	0.0274	0.6917	0.7191
<b>100.00</b>	-30.102	0.000672	0.16011	8.70	149.34	158.03	8.76	165.27	174.03	0.0367	0.6799	0.7166
<b>150.00</b>	-20.165	0.000685	0.10959	17.55	144.57	162.12	17.65	160.88	178.54	0.0724	0.6359	0.7083
<b>200.00</b>	-12.616	0.000696	0.08417	24.34	140.86	165.20	24.48	157.42	181.90	0.0988	0.6042	0.7031
<b>250.00</b>	-6.313	0.000706	0.06803	30.04	137.71	167.76	30.22	154.45	184.67	0.1205	0.5788	0.6993
<b>300.00</b>	-0.903	0.000715	0.05712	34.98	134.96	169.94	35.19	151.82	187.01	0.1388	0.5577	0.6965

**Table A.3.2 Saturated Refrigerant 12 - by pressure (cont.).**

<i>p</i> kPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>s<sub>f</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>g</sub></i> kJ/kgK
<b>350.00</b>	3.833	0.000722	0.04933	39.32	132.51	171.83	39.58	149.45	189.02	0.1546	0.5396	0.6942
<b>400.00</b>	8.081	0.000730	0.04344	43.25	130.27	173.52	43.54	147.26	190.80	0.1687	0.5237	0.6924
<b>500.00</b>	15.567	0.000744	0.03489	50.23	126.24	176.46	50.60	143.27	193.87	0.1932	0.4963	0.6895
<b>600.00</b>	21.940	0.000756	0.02926	56.25	122.67	178.92	56.70	139.70	196.40	0.2138	0.4734	0.6873
<b>700.00</b>	27.594	0.000769	0.02512	61.65	119.41	181.06	62.19	136.38	198.57	0.2320	0.4535	0.6855
<b>800.00</b>	32.680	0.000780	0.02506	66.57	113.76	180.33	67.19	133.26	200.45	0.2483	0.4358	0.6840
<b>900.00</b>	37.314	0.000792	0.02260	71.11	110.89	182.00	71.82	130.29	202.11	0.2631	0.4197	0.6828
<b>1000.00</b>	41.590	0.000802	0.01749	75.35	110.80	186.15	76.15	127.43	203.58	0.2767	0.4049	0.6816
<b>1100.00</b>	45.581	0.000813	0.01582	79.36	108.17	187.53	80.25	124.65	204.91	0.2893	0.3911	0.6804
<b>1200.00</b>	49.285	0.000824	0.01444	83.13	105.65	188.78	84.12	121.95	206.07	0.3011	0.3783	0.6794
<b>1300.00</b>	52.745	0.000834	0.01328	86.71	103.19	189.90	87.80	119.31	207.10	0.3122	0.3662	0.6784
<b>1400.00</b>	56.056	0.000845	0.01224	90.17	100.78	190.95	91.35	116.69	208.05	0.3228	0.3545	0.6773
<b>1600.00</b>	62.143	0.000866	0.01057	96.68	96.08	192.76	98.07	111.55	209.62	0.3425	0.3327	0.6752
<b>1800.00</b>	67.706	0.000888	0.00924	102.81	91.46	194.27	104.41	106.44	210.85	0.3607	0.3123	0.6731
<b>2000.00</b>	72.832	0.000910	0.00816	108.64	86.87	195.51	110.46	101.32	211.78	0.3778	0.2929	0.6707
<b>2200.00</b>	77.592	0.000933	0.00726	114.23	82.26	196.49	116.29	96.12	212.41	0.3940	0.2741	0.6681
<b>2450.00</b>	83.115	0.000965	0.00631	120.99	76.38	197.37	123.36	89.43	212.79	0.4134	0.2511	0.6645
<b>2700.00</b>	88.234	0.000999	0.00552	127.57	70.26	197.84	130.27	82.43	212.70	0.4320	0.2281	0.6601
<b>2950.00</b>	93.009	0.001038	0.00484	134.07	63.78	197.85	137.14	74.94	212.08	0.4502	0.2048	0.6549
<b>3200.00</b>	97.492	0.001084	0.00423	140.59	56.70	197.29	144.06	66.73	210.79	0.4683	0.1802	0.6485
<b>3450.00</b>	101.727	0.001142	0.00367	147.24	48.68	195.92	151.19	57.36	208.55	0.4869	0.1532	0.6401
<b>3700.00</b>	105.750	0.001222	0.00313	154.20	38.93	193.13	158.73	45.93	204.66	0.5068	0.1213	0.6281
<b>4000.00</b>	110.315	0.001431	0.00236	163.41	20.29	183.69	169.14	23.97	193.11	0.5374	0.0626	0.6000
<b>4115.70</b>	112.200	0.001800	0.00180	167.60	0.00	167.60	174.99	0.00	174.99	0.5653	0.0000	0.5653

**Table A.3.3 Superheated Refrigerant 12 (Freon-12).**

(Source: G.J. Van Wylen and R.E. Sonntag, *Fundamentals of Classical Thermodynamics*, 3rd edn, Wiley, New York, 1986, as based on data from E.I. du Pont de Nemours & Company, Inc.)

$p = 0.050 \text{ MPa}$					$p = 0.100 \text{ MPa}$					$p = 0.150 \text{ MPa}$				
$T$ °C	$v$ $\text{m}^3/\text{kg}$	$u$ $\text{kJ/kg}$	$h$ $\text{kJ/kg}$	$s$ $\text{kJ/kg.K}$	$T$ °C	$v$ $\text{m}^3/\text{kg}$	$u$ $\text{kJ/kg}$	$h$ $\text{kJ/kg}$	$s$ $\text{kJ/kg.K}$	$T$ °C	$v$ $\text{m}^3/\text{kg}$	$u$ $\text{kJ/kg}$	$h$ $\text{kJ/kg}$	$s$ $\text{kJ/kg.K}$
-20	0.341857	163.949	181.042	0.7912	-20	0.167701	163.091	179.861	0.7401	-20				
-10	0.356227	168.946	186.757	0.8133	-10	0.175222	168.185	185.707	0.7628	-10	0.114716	167.412	184.619	0.7318
0	0.370508	174.042	192.567	0.8350	0	0.182647	173.363	191.628	0.7849	0	0.119866	172.680	190.660	0.7543
10	0.384716	179.235	198.471	0.8562	10	0.189994	178.629	197.628	0.8064	10	0.124932	178.022	196.762	0.7763
20	0.398863	184.526	204.469	0.8770	20	0.197277	183.979	203.707	0.8275	20	0.129930	183.438	202.927	0.7977
30	0.412959	189.909	210.557	0.8974	30	0.204506	189.415	209.866	0.8482	30	0.134873	188.929	209.160	0.8186
40	0.427012	195.382	216.733	0.9175	40	0.211691	194.935	216.104	0.8684	40	0.139768	194.498	215.463	0.8390
50	0.441030	200.946	222.997	0.9372	50	0.218839	200.537	222.421	0.8883	50	0.144625	200.141	221.835	0.8591
60	0.455017	206.593	229.344	0.9565	60	0.225955	206.220	228.815	0.9078	60	0.149450	205.860	228.277	0.8787
70	0.468978	212.325	235.774	0.9755	70	0.233044	211.981	235.285	0.9269	70	0.154247	211.652	234.789	0.8980
80	0.482917	218.136	242.282	0.9942	80	0.240111	217.818	241.829	0.9457	80	0.159020	217.518	241.371	0.9169
90	0.496838	224.026	248.868	1.0126	90	0.247159	223.730	248.446	0.9642	90	0.163774	223.454	248.020	0.9354
$p = 0.200 \text{ MPa}$					$p = 0.250 \text{ MPa}$					$p = 0.300 \text{ MPa}$				
$T$ °C	$v$ $\text{m}^3/\text{kg}$	$u$ $\text{kJ/kg}$	$h$ $\text{kJ/kg}$	$s$ $\text{kJ/kg.K}$	$T$ °C	$v$ $\text{m}^3/\text{kg}$	$u$ $\text{kJ/kg}$	$h$ $\text{kJ/kg}$	$s$ $\text{kJ/kg.K}$	$T$ °C	$v$ $\text{m}^3/\text{kg}$	$u$ $\text{kJ/kg}$	$h$ $\text{kJ/kg}$	$s$ $\text{kJ/kg.K}$
0	0.088608	171.947	189.669	0.7320	0	0.069752	171.206	188.644	0.7139	0	0.057150	170.438	187.583	0.6984
10	0.092550	177.368	195.878	0.7543	10	0.073024	176.713	194.969	0.7366	10	0.059984	176.039	194.034	0.7216
20	0.096418	182.851	202.135	0.7760	20	0.076218	182.268	201.322	0.7587	20	0.062734	181.670	200.490	0.7440
30	0.100228	188.400	208.446	0.7972	30	0.079350	187.878	207.715	0.7801	30	0.065418	187.344	206.969	0.7658
40	0.103989	194.016	214.814	0.8178	40	0.082431	193.545	214.153	0.8010	40	0.068049	193.065	213.480	0.7869
50	0.107710	199.701	221.243	0.8381	50	0.085470	199.275	220.642	0.8214	50	0.070635	198.840	220.030	0.8075
60	0.113970	204.941	227.735	0.8578	60	0.088474	205.067	227.185	0.8413	60	0.073185	204.672	226.627	0.8276
70	0.115055	211.280	234.291	0.8772	70	0.091449	210.923	233.785	0.8608	70	0.075705	210.562	233.273	0.8473
80	0.118690	217.172	240.910	0.8962	80	0.094398	216.844	240.443	0.8800	80	0.078200	216.511	239.971	0.8665
90	0.122304	223.132	247.593	0.9149	90	0.097327	222.828	247.160	0.8987	90	0.080673	222.521	246.723	0.8853
100	0.125901	229.159	254.339	0.9332	100	0.100238	228.877	253.936	0.9171	100	0.083127	228.592	253.530	0.9038
110	0.129483	235.250	261.147	0.9512	110	0.103134	234.987	260.770	0.9352	110	0.085566	234.721	260.391	0.9220

**Table A.3.3 Superheated Refrigerant 12 (cont.).**

<i>p</i> = 0.400 MPa					<i>p</i> = 0.500 MPa					<i>p</i> = 0.600 MPa				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
<b>20</b>	0.045836	180.428	198.762	0.7199	<b>20</b>	0.035646	179.112	196.935	0.6999	<b>20</b>				
<b>30</b>	0.047971	186.240	205.428	0.7423	<b>30</b>	0.037464	185.082	203.814	0.7230	<b>30</b>	0.030422	183.863	202.116	0.7065
<b>40</b>	0.050046	192.077	212.095	0.7639	<b>40</b>	0.039214	191.049	210.656	0.7452	<b>40</b>	0.031966	189.974	209.154	0.7291
<b>50</b>	0.052072	197.950	218.779	0.7849	<b>50</b>	0.040911	197.029	217.484	0.7667	<b>50</b>	0.033450	196.071	216.141	0.7511
<b>60</b>	0.054059	203.864	225.488	0.8054	<b>60</b>	0.042565	203.033	224.315	0.7875	<b>60</b>	0.034887	202.172	223.104	0.7723
<b>70</b>	0.056014	209.824	232.230	0.8253	<b>70</b>	0.044184	209.069	231.161	0.8077	<b>70</b>	0.036285	208.291	230.062	0.7929
<b>80</b>	0.057941	215.836	239.012	0.8448	<b>80</b>	0.045774	215.144	238.031	0.8275	<b>80</b>	0.037653	214.435	237.027	0.8129
<b>90</b>	0.059846	221.899	245.837	0.8638	<b>90</b>	0.047340	221.262	244.932	0.8467	<b>90</b>	0.038995	220.612	244.009	0.8324
<b>100</b>	0.061731	228.015	252.707	0.8825	<b>100</b>	0.048886	227.426	251.869	0.8656	<b>100</b>	0.040316	226.826	251.016	0.8514
<b>110</b>	0.063600	234.184	259.624	0.9008	<b>110</b>	0.050415	233.638	258.845	0.8840	<b>110</b>	0.041619	233.082	258.053	0.8700
<b>120</b>	0.065455	240.408	266.590	0.9187	<b>120</b>	0.051929	239.898	265.862	0.9021	<b>120</b>	0.042907	239.380	265.124	0.8882
<b>130</b>	0.067298	246.686	273.605	0.9364	<b>130</b>	0.053430	246.208	272.923	0.9198	<b>130</b>	0.044181	245.722	272.231	0.9061
<i>p</i> = 0.700 MPa					<i>p</i> = 0.800 MPa					<i>p</i> = 0.900 MPa				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
<b>40</b>	0.026761	188.847	207.580	0.7148	<b>40</b>	0.022830	187.660	205.924	0.7016	<b>40</b>	0.019744	186.400	204.170	0.6982
<b>50</b>	0.028100	195.075	214.745	0.7373	<b>50</b>	0.024068	194.036	213.290	0.7248	<b>50</b>	0.020912	192.944	211.765	0.7131
<b>60</b>	0.029387	201.283	221.854	0.7590	<b>60</b>	0.025247	200.360	220.558	0.7469	<b>60</b>	0.022012	199.401	219.212	0.7358
<b>70</b>	0.030632	207.489	228.931	0.7799	<b>70</b>	0.026380	206.662	227.766	0.7682	<b>70</b>	0.023062	205.808	226.564	0.7575
<b>80</b>	0.031843	213.707	235.997	0.8002	<b>80</b>	0.027477	212.959	234.941	0.7888	<b>80</b>	0.024072	212.191	233.856	0.7785
<b>90</b>	0.033027	219.947	243.066	0.8199	<b>90</b>	0.028545	219.265	242.101	0.8088	<b>90</b>	0.025051	218.567	241.113	0.7987
<b>100</b>	0.034189	226.214	250.146	0.8392	<b>100</b>	0.029588	225.590	249.260	0.8283	<b>100</b>	0.026005	224.951	248.355	0.8184
<b>110</b>	0.035332	232.515	257.247	0.8579	<b>110</b>	0.030612	231.938	256.428	0.8472	<b>110</b>	0.026937	231.350	255.593	0.8376
<b>120</b>	0.036458	238.853	264.374	0.8763	<b>120</b>	0.031619	238.318	263.613	0.8657	<b>120</b>	0.027851	237.773	262.839	0.8562
<b>130</b>	0.037572	245.331	271.631	0.8943	<b>130</b>	0.032612	244.730	270.820	0.8838	<b>130</b>	0.028751	244.224	270.100	0.8745
<b>140</b>	0.038673	251.649	278.720	0.9119	<b>140</b>	0.033592	251.181	278.055	0.9016	<b>140</b>	0.029639	250.706	277.381	0.8923
<b>150</b>	0.039764	258.111	285.946	0.9292	<b>150</b>	0.034563	257.670	285.320	0.9189	<b>150</b>	0.030515	257.224	284.687	0.9098

**Table A.3.3 Superheated Refrigerant 12 (cont.).**

<i>p</i> = 1.000 MPa					<i>p</i> = 1.200 MPa					<i>p</i> = 1.400 MPa				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
<b>50</b>	0.018366	191.796	210.162	0.7021	<b>50</b>	0.014483	189.281	206.661	0.6812	<b>50</b>	0.012579	193.846	211.457	0.6876
<b>60</b>	0.019410	198.400	217.810	0.7254	<b>60</b>	0.015463	196.249	214.805	0.7060	<b>60</b>	0.013448	200.995	219.822	0.7123
<b>70</b>	0.020397	204.922	225.319	0.7476	<b>70</b>	0.016368	203.045	222.687	0.7293	<b>70</b>	0.014147	208.085	227.891	0.7355
<b>80</b>	0.021341	211.398	232.739	0.7689	<b>80</b>	0.017221	209.733	230.398	0.7514	<b>80</b>	0.014997	214.770	235.766	0.7575
<b>90</b>	0.022251	217.850	240.101	0.7895	<b>90</b>	0.018032	216.357	237.995	0.7727	<b>90</b>	0.015710	221.518	243.512	0.7785
<b>100</b>	0.023133	224.297	247.430	0.8094	<b>100</b>	0.018812	222.944	245.518	0.7931	<b>100</b>	0.016393	228.220	251.170	0.7988
<b>110</b>	0.023993	230.750	254.743	0.8287	<b>110</b>	0.019567	229.513	252.993	0.8129	<b>110</b>	0.017053	234.896	258.770	0.8183
<b>120</b>	0.024835	237.218	262.053	0.8475	<b>120</b>	0.020301	236.080	260.441	0.8320	<b>120</b>	0.017695	241.561	266.334	0.8373
<b>130</b>	0.025661	243.708	269.369	0.8659	<b>130</b>	0.021018	242.653	267.875	0.8507	<b>130</b>	0.018321	248.228	273.877	0.8558
<b>140</b>	0.026474	250.225	276.699	0.8839	<b>140</b>	0.021721	249.242	275.307	0.8689	<b>140</b>	0.018934	254.903	281.411	0.8738
<b>150</b>	0.027275	256.772	284.047	0.9015	<b>150</b>	0.022412	255.851	282.745	0.8867	<b>150</b>	0.019535	261.597	288.946	0.8914
<b>160</b>	0.028068	263.351	291.419	0.9187	<b>160</b>	0.023093	262.483	290.195	0.9041					
<i>p</i> = 1.600 MPa					<i>p</i> = 1.800 MPa					<i>p</i> = 2.000 MPa				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg.K
<b>70</b>	0.011208	198.717	216.650	0.6959	<b>70</b>	0.009406	196.118	213.049	0.6794	<b>70</b>	0.008704	201.451	218.859	0.6909
<b>80</b>	0.011984	206.003	225.177	0.7204	<b>80</b>	0.010187	203.861	222.198	0.7057	<b>80</b>	0.009406	209.244	228.056	0.7166
<b>90</b>	0.012698	213.073	233.390	0.7433	<b>90</b>	0.010884	211.244	230.835	0.7298	<b>90</b>	0.010035	216.690	236.760	0.7402
<b>100</b>	0.013366	220.011	241.397	0.7651	<b>100</b>	0.011526	218.408	239.155	0.7524	<b>100</b>	0.011159	223.924	245.154	0.7624
<b>110</b>	0.014000	226.864	249.264	0.7859	<b>110</b>	0.012126	225.437	247.264	0.7739	<b>110</b>	0.011159	231.023	253.341	0.7835
<b>120</b>	0.014608	233.662	257.035	0.8059	<b>120</b>	0.012697	232.373	255.228	0.7944	<b>120</b>	0.011676	238.032	261.384	0.8037
<b>130</b>	0.015195	240.430	264.742	0.8253	<b>130</b>	0.013244	239.255	263.094	0.8141	<b>130</b>	0.012172	244.983	269.327	0.8232
<b>140</b>	0.015765	247.182	272.406	0.8440	<b>140</b>	0.013772	246.101	270.891	0.8332	<b>140</b>	0.012651	251.899	277.201	0.8420
<b>150</b>	0.016320	253.932	280.044	0.8623	<b>150</b>	0.014284	252.931	278.642	0.8518	<b>150</b>	0.013116	258.795	285.027	0.8603
<b>160</b>	0.016864	260.687	287.669	0.8801	<b>160</b>	0.014784	259.753	286.364	0.8698	<b>160</b>	0.013570	265.682	292.822	0.8781
<b>170</b>	0.017398	267.453	295.290	0.8975	<b>170</b>	0.015272	266.579	294.069	0.8874	<b>170</b>	0.014013	272.572	300.598	0.8955
<b>180</b>	0.017923	274.237	302.914	0.9145	<b>180</b>	0.015752	273.413	301.767	0.9046					

**Table A.3.3 Superheated Refrigerant 12 (cont.).**

**Table A.4.1 Saturated Refrigerant 134a (Freon-134a) - by temperature.**

(Source: 2005 ASHRAE Handbook, *Fundamentals*, American Society of Heating, Refrigerating and Air-Conditioning Engineers, Inc.)

T °C	p kPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
-100.00	0.560	0.000632	25.19300	75.36	247.38	322.74	75.36	261.49	336.85	0.4354	1.5102	1.9456
-90.00	1.520	0.000643	9.76980	87.23	240.68	327.91	87.23	255.53	342.76	0.5020	1.3952	1.8972
-80.00	3.670	0.000654	4.26820	99.16	234.01	333.17	99.16	249.67	348.83	0.5654	1.2926	1.8580
-70.00	7.980	0.000666	2.05900	111.19	227.39	338.59	111.20	243.82	355.02	0.6262	1.2002	1.8264
-60.00	15.910	0.000678	1.07900	123.35	220.79	344.14	123.36	237.95	361.31	0.6846	1.1164	1.8010
-50.00	29.450	0.000691	0.60620	135.65	214.15	349.80	135.67	231.98	367.65	0.7410	1.0396	1.7806
-40.00	51.210	0.000705	0.36108	148.10	207.41	355.51	148.14	225.86	374.00	0.7956	0.9687	1.7643
-30.00	84.380	0.000720	0.22594	160.73	200.53	361.26	160.79	219.53	380.32	0.8486	0.9029	1.7515
-28.00	92.700	0.000723	0.20680	163.27	199.13	362.40	163.34	218.23	381.57	0.8591	0.8901	1.7492
-26.00	101.67	0.000726	0.18958	165.83	197.72	363.55	165.90	216.92	382.82	0.8694	0.8777	1.7471
-24.00	111.30	0.000730	0.17407	168.39	196.31	364.70	168.47	215.60	384.07	0.8798	0.8653	1.7451
-22.00	121.65	0.000733	0.16006	170.96	194.89	365.85	171.05	214.27	385.32	0.8900	0.8532	1.7432
-20.00	132.73	0.000736	0.14739	173.54	193.44	366.99	173.64	212.91	386.55	0.9002	0.8411	1.7413
-18.00	144.60	0.000740	0.13592	176.12	192.01	368.14	176.23	211.56	387.79	0.9104	0.8292	1.7396
-16.00	157.28	0.000743	0.12551	178.71	190.57	369.28	178.83	210.19	389.02	0.9205	0.8174	1.7379
-14.00	170.82	0.000746	0.11605	181.31	189.10	370.42	181.44	208.80	390.24	0.9306	0.8057	1.7363
-12.00	185.24	0.000750	0.10744	183.93	187.63	371.56	184.07	207.39	391.46	0.9407	0.7941	1.7348
-10.00	200.60	0.000754	0.09959	186.55	186.13	372.68	186.70	205.96	392.66	0.9506	0.7828	1.7334
-8.00	216.93	0.000757	0.09242	189.18	184.65	373.82	189.34	204.53	393.87	0.9606	0.7714	1.7320
-6.00	234.28	0.000761	0.08587	191.81	183.13	374.94	191.99	203.07	395.06	0.9705	0.7602	1.7307
-4.00	252.68	0.000765	0.07987	194.46	181.61	376.07	194.65	201.60	396.25	0.9804	0.7490	1.7294
-2.00	272.17	0.000768	0.07436	197.11	180.08	377.19	197.32	200.11	397.43	0.9902	0.7380	1.7282
0.0	292.80	0.000772	0.06931	199.77	178.53	378.31	200.00	198.60	398.60	1.0000	0.7271	1.7271

**Table A.4.1 Saturated Refrigerant 134a (Freon-134a) - by temperature (cont.)**

T °C	p kPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
<b>0.0</b>	292.80	0.000772	0.06931	199.77	178.53	378.31	200.00	198.60	398.60	1.0000	0.7271	1.7271
<b>2.0</b>	314.62	0.000776	0.06466	202.45	176.98	379.43	202.69	197.08	399.77	1.0098	0.7162	1.7260
<b>4.0</b>	337.66	0.000780	0.06039	205.14	175.39	380.53	205.40	195.52	400.92	1.0195	0.7055	1.7250
<b>6.0</b>	361.98	0.000784	0.05644	207.83	173.80	381.63	208.11	193.95	402.06	1.0292	0.6948	1.7240
<b>8.0</b>	387.61	0.000789	0.05280	210.53	172.20	382.73	210.84	192.36	403.20	1.0388	0.6842	1.7230
<b>10.0</b>	414.61	0.000793	0.04944	213.25	170.57	383.82	213.58	190.74	404.32	1.0485	0.6736	1.7221
<b>12.0</b>	443.01	0.000797	0.04633	215.98	168.93	384.91	216.33	189.10	405.43	1.0581	0.6631	1.7212
<b>14.0</b>	472.88	0.000802	0.04345	218.71	167.27	385.98	219.09	187.44	406.53	1.0677	0.6527	1.7204
<b>16.0</b>	504.25	0.000807	0.04078	221.46	165.58	387.05	221.87	185.74	407.61	1.0772	0.6424	1.7196
<b>18.0</b>	537.18	0.000811	0.03830	224.22	163.89	388.12	224.66	184.03	408.69	1.0867	0.6321	1.7188
<b>20.0</b>	571.71	0.000816	0.03600	227.00	162.17	389.17	227.47	182.28	409.75	1.0962	0.6218	1.7180
<b>22.0</b>	607.89	0.000821	0.03385	229.79	160.42	390.21	230.29	180.50	410.79	1.1057	0.6116	1.7173
<b>24.0</b>	645.78	0.000826	0.03186	232.59	158.66	391.25	233.12	178.70	411.82	1.1152	0.6014	1.7166
<b>26.0</b>	685.43	0.000831	0.03000	235.40	156.88	392.28	235.97	176.87	412.84	1.1246	0.5913	1.7159
<b>28.0</b>	726.88	0.000837	0.02826	238.23	155.07	393.30	238.84	175.00	413.84	1.1341	0.5811	1.7152
<b>30.0</b>	770.20	0.000842	0.02664	241.07	153.23	394.30	241.72	173.10	414.82	1.1435	0.5710	1.7145
<b>32.0</b>	815.43	0.000848	0.02513	243.93	151.36	395.29	244.62	171.16	415.78	1.1529	0.5609	1.7138
<b>34.0</b>	862.63	0.000854	0.02371	246.80	149.46	396.27	247.54	169.18	416.72	1.1623	0.5508	1.7131
<b>36.0</b>	911.85	0.000860	0.02238	249.70	147.55	397.24	250.48	167.17	417.65	1.1717	0.5407	1.7124
<b>38.0</b>	963.15	0.000866	0.02113	252.60	145.60	398.20	253.43	165.12	418.55	1.1811	0.5307	1.7118
<b>40.0</b>	1016.60	0.000872	0.01997	255.52	143.61	399.13	256.41	163.02	419.43	1.1905	0.5206	1.7111
<b>42.0</b>	1072.20	0.000879	0.01887	258.47	141.58	400.05	259.41	160.87	420.28	1.1999	0.5104	1.7103
<b>44.0</b>	1130.10	0.000885	0.01784	261.43	139.52	400.95	262.43	158.68	421.11	1.2092	0.5004	1.7096
<b>46.0</b>	1190.30	0.000892	0.01687	264.41	137.43	401.84	265.47	156.45	421.92	1.2186	0.4903	1.7089
<b>48.0</b>	1252.90	0.000900	0.01595	267.40	135.30	402.71	268.53	154.16	422.69	1.2280	0.4801	1.7081
<b>50.0</b>	1317.90	0.000907	0.01509	270.42	133.13	403.55	271.62	151.82	423.44	1.2375	0.4697	1.7072

**Table A.4.1 Saturated Refrigerant 134a (Freon-134a) - by temperature (cont.)**

T °C	p kPa	v <sub>f</sub> m <sup>3</sup> /kg	v <sub>g</sub> m <sup>3</sup> /kg	u <sub>f</sub> kJ/kg	u <sub>fg</sub> kJ/kg	u <sub>g</sub> kJ/kg	h <sub>f</sub> kJ/kg	h <sub>fg</sub> kJ/kg	h <sub>g</sub> kJ/kg	s <sub>f</sub> kJ/kgK	s <sub>fg</sub> kJ/kgK	s <sub>g</sub> kJ/kgK
<b>50.0</b>	1317.90	0.000907	0.01509	270.42	133.13	403.55	271.62	151.82	423.44	1.2375	0.4697	1.7072
<b>52.0</b>	1385.40	0.000915	0.01428	273.47	130.89	404.37	274.74	149.41	424.15	1.2469	0.4595	1.7064
<b>54.0</b>	1455.50	0.000923	0.01351	276.55	128.62	405.17	277.89	146.94	424.83	1.2563	0.4492	1.7055
<b>56.0</b>	1528.20	0.000932	0.01278	279.64	126.30	405.94	281.06	144.41	425.47	1.2658	0.4387	1.7045
<b>58.0</b>	1603.60	0.000941	0.01209	282.76	123.92	406.68	284.27	141.80	426.07	1.2753	0.4282	1.7035
<b>60.0</b>	1681.80	0.000950	0.01144	285.90	121.49	407.39	287.50	139.13	426.63	1.2848	0.4176	1.7024
<b>62.0</b>	1762.80	0.000960	0.01083	289.09	118.96	408.05	290.78	136.36	427.14	1.2944	0.4069	1.7013
<b>64.0</b>	1846.70	0.000970	0.01024	292.30	116.40	408.70	294.09	133.52	427.61	1.3040	0.3960	1.7000
<b>66.0</b>	1933.70	0.000980	0.00969	295.54	113.74	409.28	297.44	130.58	428.02	1.3137	0.3850	1.6987
<b>68.0</b>	2023.70	0.000992	0.00916	298.83	110.99	409.82	300.84	127.52	428.36	1.3234	0.3738	1.6972
<b>70.0</b>	2116.80	0.001004	0.00865	302.16	108.18	410.34	304.28	124.37	428.65	1.3332	0.3624	1.6956
<b>72.0</b>	2213.20	0.001016	0.00817	305.53	105.25	410.78	307.78	121.08	428.86	1.3430	0.3509	1.6939
<b>74.0</b>	2313.00	0.001030	0.00771	308.95	102.22	411.17	311.33	117.67	429.00	1.3530	0.3390	1.6920
<b>76.0</b>	2416.10	0.001045	0.00727	312.42	99.06	411.47	314.94	114.10	429.04	1.3631	0.3268	1.6899
<b>78.0</b>	2522.80	0.001060	0.00685	315.95	95.74	411.70	318.63	110.35	428.98	1.3733	0.3143	1.6876
<b>80.0</b>	2633.20	0.001077	0.00645	319.55	92.27	411.83	322.39	106.42	428.81	1.3836	0.3014	1.6850
<b>85.0</b>	2925.80	0.001127	0.00550	328.92	82.75	411.67	332.22	95.54	427.76	1.4104	0.2667	1.6771
<b>90.0</b>	3244.20	0.001194	0.00461	339.06	71.41	410.46	342.93	82.49	425.42	1.4390	0.2272	1.6662
<b>95.0</b>	3591.20	0.001294	0.00374	350.60	56.64	407.24	355.25	65.42	420.67	1.4715	0.1777	1.6492
<b>100.0</b>	3972.40	0.001536	0.00268	367.20	29.83	397.03	373.30	34.38	407.68	1.5188	0.0921	1.6109
<b>101.1</b>	4059.30	0.001954	0.00195	381.71	0.01	381.72	389.64	0.00	389.64	1.5621	0.0000	1.5621

**Table A.4.2 Saturated Refrigerant 134a (Freon-134a) - by pressure.**

<i>p</i> kPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>s<sub>f</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>g</sub></i> kJ/kgK
<b>0.70</b>	-98.542	0.000634	22.94378	77.09	246.40	323.50	77.09	260.62	337.71	0.4451	1.4934	1.9385
<b>1.00</b>	-95.417	0.000637	18.12403	80.80	244.31	325.11	80.80	258.76	339.56	0.4659	1.4575	1.9234
<b>3.00</b>	-83.116	0.000651	5.98265	95.44	236.09	331.53	95.44	251.50	346.94	0.5456	1.3246	1.8702
<b>6.00</b>	-74.594	0.000660	3.07390	105.66	230.43	336.10	105.67	246.51	352.18	0.5983	1.2426	1.8409
<b>10.00</b>	-67.453	0.000669	1.80937	114.29	225.71	340.00	114.30	242.32	356.62	0.6411	1.1789	1.8199
<b>25.00</b>	-53.287	0.000687	0.76159	131.61	216.33	347.94	131.62	233.94	365.57	0.7225	1.0648	1.7873
<b>50.00</b>	-40.556	0.000705	0.37471	147.41	207.78	355.19	147.45	226.20	373.65	0.7926	0.9726	1.7652
<b>75.00</b>	-32.828	0.000716	0.26416	157.16	202.47	359.63	157.21	221.32	378.53	0.8336	0.9215	1.7551
<b>100.00</b>	-26.372	0.000726	0.19279	165.35	197.98	363.33	165.42	217.16	382.59	0.8675	0.8800	1.7475
<b>120.00</b>	-22.319	0.000732	0.16229	170.55	195.11	365.66	170.64	214.48	385.12	0.8884	0.8551	1.7435
<b>130.00</b>	-20.493	0.000735	0.15051	172.91	193.80	366.71	173.00	213.25	386.25	0.8977	0.8441	1.7418
<b>140.00</b>	-18.775	0.000738	0.14036	175.12	192.57	367.69	175.23	212.08	387.31	0.9064	0.8338	1.7403
<b>150.00</b>	-17.148	0.000741	0.13149	177.23	191.40	368.62	177.34	210.98	388.31	0.9147	0.8242	1.7389
<b>160.00</b>	-15.598	0.000744	0.12361	179.24	190.27	369.51	179.35	209.91	389.27	0.9225	0.8150	1.7376
<b>170.00</b>	-14.121	0.000746	0.11662	181.16	189.19	370.35	181.28	208.88	390.17	0.9300	0.8064	1.7364
<b>180.00</b>	-12.727	0.000749	0.11057	182.98	188.16	371.14	183.11	207.90	391.02	0.9370	0.7983	1.7353
<b>190.00</b>	-11.380	0.000751	0.10501	184.74	187.16	371.91	184.89	206.95	391.83	0.9438	0.7906	1.7344
<b>200.00</b>	-10.078	0.000753	0.09990	186.45	186.19	372.64	186.60	206.02	392.61	0.9502	0.7832	1.7335
<b>220.00</b>	-7.646	0.000758	0.09126	189.64	184.38	374.02	189.81	204.27	394.08	0.9624	0.7694	1.7318
<b>240.00</b>	-5.378	0.000762	0.08400	192.63	182.66	375.29	192.82	202.61	395.43	0.9736	0.7567	1.7303
<b>260.00</b>	-3.249	0.000766	0.07780	195.45	181.04	376.49	195.65	201.04	396.69	0.9841	0.7449	1.7289
<b>280.00</b>	-1.241	0.000770	0.07244	198.12	179.49	377.61	198.34	199.54	397.87	0.9939	0.7339	1.7278
<b>300.00</b>	0.660	0.000774	0.06778	200.66	178.02	378.68	200.89	198.10	398.99	1.0032	0.7235	1.7267

**Table A.4.2 Saturated Refrigerant 134a - by pressure (*cont.*).**

<i>p</i> kPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>s<sub>f</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>g</sub></i> kJ/kgK
<b>300.00</b>	0.660	0.000774	0.06778	200.66	178.02	378.68	200.89	198.10	398.99	1.0032	0.7235	1.7267
<b>325.00</b>	2.901	0.000778	0.06274	203.66	176.27	379.92	203.91	196.38	400.29	1.0142	0.7114	1.7255
<b>350.00</b>	5.015	0.000782	0.05839	206.50	174.59	381.09	206.78	194.72	401.50	1.0244	0.7001	1.7245
<b>375.00</b>	7.016	0.000787	0.05459	209.20	172.99	382.19	209.50	193.14	402.64	1.0341	0.6894	1.7235
<b>400.00</b>	8.918	0.000791	0.05126	211.78	171.45	383.23	212.10	191.62	403.71	1.0433	0.6793	1.7226
<b>450.00</b>	12.468	0.000799	0.04566	216.62	168.54	385.16	216.98	188.71	405.69	1.0603	0.6607	1.7210
<b>500.00</b>	15.729	0.000806	0.04114	221.09	165.81	386.90	221.49	185.97	407.46	1.0759	0.6438	1.7197
<b>550.00</b>	18.743	0.000813	0.03745	225.26	163.25	388.51	225.70	183.38	409.08	1.0902	0.6283	1.7185
<b>600.00</b>	21.564	0.000820	0.03432	229.18	160.80	389.99	229.68	180.89	410.56	1.1036	0.6138	1.7175
<b>650.00</b>	24.213	0.000827	0.03166	232.89	158.47	391.36	233.42	178.51	411.93	1.1162	0.6003	1.7165
<b>700.00</b>	26.703	0.000833	0.02939	236.40	156.24	392.64	236.98	176.21	413.19	1.1279	0.5877	1.7157
<b>750.00</b>	29.067	0.000840	0.02740	239.75	154.09	393.83	240.38	173.99	414.36	1.1391	0.5757	1.7148
<b>800.00</b>	31.318	0.000846	0.02565	242.95	152.00	394.95	243.63	171.82	415.45	1.1497	0.5643	1.7140
<b>850.00</b>	33.465	0.000852	0.02409	246.03	149.97	396.01	246.76	169.71	416.47	1.1598	0.5535	1.7133
<b>900.00</b>	35.518	0.000858	0.02270	249.00	148.01	397.01	249.77	167.65	417.43	1.1694	0.5431	1.7126
<b>950.00</b>	37.487	0.000864	0.02145	251.85	146.10	397.95	252.67	165.65	418.32	1.1787	0.5333	1.7120
<b>1000.00</b>	39.379	0.000870	0.02033	254.61	144.23	398.84	255.48	163.67	419.16	1.1876	0.5237	1.7113
<b>1050.00</b>	41.201	0.000876	0.01931	257.29	142.39	399.68	258.21	161.73	419.94	1.1961	0.5145	1.7106
<b>1100.00</b>	42.960	0.000882	0.01838	259.89	140.59	400.48	260.86	159.82	420.68	1.2044	0.5056	1.7100
<b>1150.00</b>	44.661	0.000888	0.01752	262.41	138.83	401.24	263.43	157.94	421.38	1.2123	0.4971	1.7094
<b>1200.00</b>	46.310	0.000894	0.01673	264.87	137.10	401.97	265.94	156.10	422.04	1.2201	0.4887	1.7088
<b>1250.00</b>	47.907	0.000899	0.01599	267.26	135.40	402.67	268.39	154.27	422.65	1.2276	0.4806	1.7081
<b>1300.00</b>	49.449	0.000905	0.01533	269.59	133.73	403.32	270.77	152.46	423.23	1.2349	0.4726	1.7074
<b>1350.00</b>	50.951	0.000911	0.01470	271.87	132.07	403.94	273.10	150.67	423.78	1.2420	0.4648	1.7068
<b>1400.00</b>	52.417	0.000917	0.01412	274.11	130.42	404.53	275.40	148.90	424.29	1.2489	0.4574	1.7062

**Table A.4.2 Saturated Refrigerant 134a - by pressure (cont.).**

<i>p</i> kPa	<i>T</i> °C	<i>v<sub>f</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>v<sub>g</sub></i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>u<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>f</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>fg</sub></i> kJ/kg	<i>h<sub>g</sub></i> kJ/kg	<i>s<sub>f</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>fg</sub></i> kJ/kgK	<i>s<sub>g</sub></i> kJ/kgK
<b>1400.00</b>	52.417	0.000917	0.01412	274.11	130.42	404.53	275.40	148.90	424.29	1.2489	0.4574	1.7062
<b>1450.00</b>	53.843	0.000923	0.01357	276.31	128.80	405.10	277.64	147.13	424.78	1.2556	0.4500	1.7056
<b>1500.00</b>	55.224	0.000928	0.01306	278.44	127.20	405.64	279.83	145.39	425.22	1.2621	0.4428	1.7049
<b>1600.00</b>	57.905	0.000940	0.01212	282.61	124.03	406.65	284.12	141.92	426.04	1.2748	0.4287	1.7035
<b>1700.00</b>	60.449	0.000952	0.01130	286.62	120.92	407.54	288.24	138.51	426.74	1.2870	0.4152	1.7022
<b>1800.00</b>	62.887	0.000964	0.01057	290.51	117.83	408.34	292.25	135.10	427.35	1.2987	0.4021	1.7007
<b>1900.00</b>	65.225	0.000976	0.00990	294.29	114.77	409.06	296.14	131.72	427.86	1.3099	0.3893	1.6992
<b>2000.00</b>	67.473	0.000989	0.00930	297.97	111.71	409.68	299.94	128.33	428.27	1.3208	0.3767	1.6976
<b>2100.00</b>	69.639	0.001002	0.00874	301.56	108.69	410.25	303.66	124.94	428.60	1.3314	0.3645	1.6959
<b>2200.00</b>	71.726	0.001015	0.00824	305.07	105.65	410.72	307.30	121.53	428.83	1.3417	0.3525	1.6941
<b>2300.00</b>	73.739	0.001028	0.00777	308.50	102.61	411.12	310.87	118.11	428.98	1.3517	0.3406	1.6922
<b>2400.00</b>	75.688	0.001042	0.00734	311.87	99.55	411.43	314.38	114.66	429.03	1.3615	0.3287	1.6902
<b>2600.00</b>	79.399	0.001072	0.00657	318.47	93.32	411.79	321.26	107.60	428.86	1.3805	0.3053	1.6858
<b>2800.00</b>	81.140	0.001106	0.00591	324.89	86.84	411.74	327.99	100.22	428.21	1.3989	0.2816	1.6805
<b>3000.00</b>	82.466	0.001143	0.00529	331.28	80.10	411.39	334.72	92.50	427.21	1.4171	0.2575	1.6746
<b>3200.00</b>	83.722	0.001184	0.00473	337.65	72.98	410.63	341.44	84.30	425.74	1.4350	0.2327	1.6677
<b>3400.00</b>	84.898	0.001239	0.00422	344.24	64.77	409.02	348.46	74.83	423.29	1.4536	0.2050	1.6586
<b>3600.00</b>	86.046	0.001300	0.00372	350.99	56.02	407.00	355.67	64.70	420.37	1.4726	0.1757	1.6483
<b>3800.00</b>	87.095	0.001426	0.00316	359.69	41.96	401.65	365.14	48.42	413.55	1.4974	0.1308	1.6282
<b>4000.00</b>	92.148	0.001668	0.00245	371.81	20.36	392.17	378.49	23.46	401.95	1.5326	0.0628	1.5954
<b>4059.30</b>	101.060	0.001954	0.00195	389.64	0.00	389.64	389.64	0.00	389.64	1.5621	0.0000	1.5621

**Table A.4.3 Superheated Refrigerant 134a (Freon-134a)**

(Source: 2005 ASHRAE Handbook, *Fundamentals*, American Society of Heating, Refrigerating and Air-Conditioning Engineers, Inc.

<i>p</i> = 101.33 kPa					<i>p</i> = 200.00 kPa					<i>p</i> = 400.00 kPa				
<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg,K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg,K	<i>T</i> °C	<i>v</i> m <sup>3</sup> /kg	<i>u</i> kJ/kg	<i>h</i> kJ/kg	<i>s</i> kJ/kg,K
-20	0.195695	367.85	387.68	1.7667	-10	0.099900	372.79	392.77	1.7339					
-10	0.204499	374.93	395.65	1.7976	0	0.104822	380.25	401.21	1.7654					
0	0.213220	382.14	403.74	1.8278	10	0.109529	387.82	409.73	1.7961	10	0.051520	384.17	404.78	1.7263
10	0.222222	389.45	411.97	1.8574	20	0.114155	395.52	418.35	1.8260	20	0.054201	392.32	414	1.7583
20	0.230415	396.99	420.34	1.8864	30	0.118765	403.32	427.07	1.8552	30	0.056786	400.50	423.21	1.7892
30	0.239234	404.61	428.85	1.9150	40	0.123153	402.44	427.07	1.8839	40	0.059277	408.75	432.46	1.8192
40	0.247525	412.44	437.52	1.9431	50	0.127714	401.53	427.07	1.9121	50	0.061728	417.07	441.76	1.8485
50	0.255754	420.42	446.33	1.9708	60	0.132100	400.65	427.07	1.9398	60	0.064103	425.51	451.15	1.8771
60	0.264550	428.49	455.30	1.9981	70	0.136426	399.78	427.07	1.9671	70	0.066445	434.05	460.63	1.9051
70	0.272480	436.82	464.43	2.0251	80	0.140647	398.94	427.07	1.9940	80	0.068776	442.70	470.21	1.9326
80	0.280899	445.24	473.70	2.0518	90	0.145138	398.04	427.07	2.0206	90	0.071023	451.50	479.91	1.9597
90	0.289017	453.85	483.13	2.0781	100	0.149254	397.22	427.07	2.0468	100	0.073260	460.42	489.72	1.9864
100	0.297619	462.55	492.71	2.1041	110	0.153610	396.35	427.07	2.0727	110	0.075529	469.44	499.65	2.0126
110	0.305810	471.45	502.44	2.1298	120	0.157729	395.52	427.07	2.0983	120	0.077700	478.63	509.71	2.0386
120	0.313480	480.56	512.32	2.1553	130	0.162075	394.66	427.07	2.1236	130	0.079936	487.93	519.9	2.0641
130	0.321543	489.77	522.35	2.1805	140	0.166389	393.79	427.07	2.1486	140	0.082102	497.37	530.21	2.0894
140	0.330033	499.08	532.52	2.2054	150	0.170358	393.00	427.07	2.1734	150	0.084246	506.96	540.66	2.1144

**Table A.4.3 Superheated Refrigerant 134a (cont.)**

<i>p = 600.00 kPa</i>					<i>p = 800.00 kPa</i>					<i>p = 1000.00 kPa</i>				
<i>T</i>	<i>v</i>	<i>u</i>	<i>h</i>	<i>s</i>	<i>T</i>	<i>v</i>	<i>u</i>	<i>h</i>	<i>s</i>	<i>T</i>	<i>v</i>	<i>u</i>	<i>h</i>	<i>s</i>
°C	m <sup>3</sup> /kg	kJ/kg	kJ/kg	kJ/kg,K	°C	m <sup>3</sup> /kg	kJ/kg	kJ/kg	kJ/kg,K	°C	m <sup>3</sup> /kg	kJ/kg	kJ/kg	kJ/kg,K
<b>30</b>	0.035984	397.38	418.97	1.7455										
<b>40</b>	0.037864	406.00	428.72	1.7772	<b>40</b>	0.027042	402.98	424.61	1.7437	<b>40</b>	0.020429	399.56	419.99	1.7139
<b>50</b>	0.039667	414.64	438.44	1.8077	<b>50</b>	0.028547	412.01	434.85	1.7758	<b>50</b>	0.021805	409.10	430.91	1.7482
<b>60</b>	0.041391	423.33	448.16	1.8374	<b>60</b>	0.029976	421.00	444.98	1.8067	<b>60</b>	0.023073	418.49	441.56	1.7807
<b>70</b>	0.043066	432.09	457.93	1.8662	<b>70</b>	0.031348	430.00	455.08	1.8366	<b>70</b>	0.024266	427.78	452.05	1.8117
<b>80</b>	0.044703	440.93	467.75	1.8944	<b>80</b>	0.032658	439.04	465.17	1.8656	<b>80</b>	0.025407	437.06	462.47	1.8416
<b>90</b>	0.046318	449.86	477.65	1.9221	<b>90</b>	0.033944	448.14	475.30	1.8939	<b>90</b>	0.026497	446.36	472.86	1.8706
<b>100</b>	0.047893	458.90	487.64	1.9492	<b>100</b>	0.035199	457.33	485.49	1.9215	<b>100</b>	0.027556	455.70	483.26	1.8989
<b>110</b>	0.049456	468.05	497.72	1.9759	<b>110</b>	0.036417	466.61	495.74	1.9486	<b>110</b>	0.028580	465.11	493.69	1.9265
<b>120</b>	0.050994	477.32	507.92	2.0022	<b>120</b>	0.037622	475.97	506.07	1.9753	<b>120</b>	0.029586	474.60	504.19	1.9535
<b>130</b>	0.052521	486.71	518.22	2.0280	<b>130</b>	0.038805	485.46	516.50	2.0015	<b>130</b>	0.030572	484.18	514.75	1.9800
<b>140</b>	0.054025	496.22	528.63	2.0536	<b>140</b>	0.039984	495.04	527.03	2.0272	<b>140</b>	0.031546	493.84	525.39	2.0061
<b>150</b>	0.055525	505.86	539.17	2.0787	<b>150</b>	0.041135	504.75	537.66	2.0527	<b>150</b>	0.032510	503.61	536.12	2.0318
<b>160</b>	0.057013	515.61	549.82	2.1036	<b>160</b>	0.042283	514.57	548.40	2.0777	<b>160</b>	0.033445	513.51	546.95	2.0571
<b>170</b>	0.058480	525.50	560.59	2.1282	<b>170</b>	0.043422	524.50	559.24	2.1025	<b>170</b>	0.034388	523.49	557.88	2.0820
<b>180</b>	0.059952	535.51	571.48	2.1525	<b>180</b>	0.044543	534.57	570.20	2.1270	<b>180</b>	0.035311	533.60	568.91	2.1066
<b>190</b>	0.061387	545.67	582.50	2.1766	<b>190</b>	0.045683	544.73	581.28	2.1511	<b>190</b>	0.036232	543.82	580.05	2.1309
<b>200</b>	0.062854	555.92	593.63	2.2003	<b>200</b>	0.046795	555.02	592.46	2.1750	<b>200</b>	0.037147	554.14	591.29	2.1550

**Table A.4.3 Superheated Refrigerant 134a (cont.)**