

ทฤษฎี

น้ำหนักน้ำ (Heavy Water) มีชื่อทางเคมีว่า ดิวทีเรียม ออกไซด์ (Deuterium Oxide, D_2O) เป็นการรวมตัวกันระหว่างแก๊สตัวที่เรียบ (Deuterium, D) กับแก๊ส อออกซิเจน (Oxygen, O) ในอัตราส่วน 2 ต่อ 1 โดยปริมาณตัวที่เรียบเป็นไอโซโทปตัวหนึ่งใน 3 ตัวของธาตุไฮโดรเจน (Hydrogen) กล่าวคือ ไฮโดรเจนมี 3 ไอโซโทป คือ โปรเตียม (Protium, 1H) ดิวทีเรียม (2H หรือ D) และทริเตียม (Tritium, 3H หรือ T) โดยที่ ทริเตียมเป็นไอโซโทปที่ไม่เสถียร (Unstable) ดังนั้นเราจึงพบไอโซโทปของไฮโดรเจน ตามธรรมชาติ เพียง 2 ตัวเท่านั้น คือ โปรเตียมกับดิวทีเรียม โดยสารประกอบของดิวทีเรียม (D_2O , HDO, HD, CH_3D , etc) มีอยู่ในธรรมชาติในรูป Isotope mixture กับ normal hydrogen (1H) ด้วยอัตราส่วน 1 ไม่ลดตัวที่เรียบ ต่อ 7000 ไมล์ไฮโดรเจน ส่วนรับน้ำในธรรมชาติ (Natural Water) จะประกอบด้วย 0.00014 mole fraction (140 p.p.m) D_2O ในรูป HDO โดยประมาณ

คุณสมบัติทางนิวเคลียร์ของน้ำหนักน้ำ มีดังนี้

Scattering cross section (σ_s)	= 15.3 barns
Capture cross section (σ_c)	= 0.00092 barn
Slowing-down power ($N\sigma_s \xi$)	= 0.370 cm.^{-1}
Moderating ratio, $\sigma_s \xi / \sigma_c$	= 12,000 (graphite = 170, Be = 159, water = 72)
Diffusion length	= 100 cm.
N	= molecules/cc.
ξ	= logarithmic mean energy loss per collision.

คุณสมบัติทางฟิสิกส์และทางเคมีของน้ำหนึดหนัก มีดังนี้

Maximum density	= 1.106 at 11.2° C. ($H_2O = 1.000$ at 4° C.)
Melting point	= 3.81° C. ($H_2O = 0° C.$)
Boiling point	= 101.43° C. ($H_2O = 100° C.$)
Critical temperature	= 371.5° C. ($H_2O = 374.1° C.$)
Relative viscosity (compared with water at 20° C.)	= 1.25
Natural abundance (average)	= 0.0146 % in normal water
Ionization constant (.25° C.)	= 1.95×10^{-15} ($H_2O = 1.0 \times 10^{-14}$)
$K_{Liq} (HDO)^2 / (H_2O) (D_2O)$	= 3.80 (25° C.)
$K_{vap} (H_2) (HDO) / (HD) (H_2O)$	= 3.88 (25° C.)

จากคุณสมบัติของน้ำหนึดหนักกับน้ำตามธรรมชาติ จะเห็นได้ว่าแหล่งน้ำที่ควรจะมีน้ำหนึดหนักเข้มข้นมากคือ แหล่งน้ำที่ปิดโดยรอบไม่มีการไหลเข้าออก เช่น ทะเลสาบ บ่อน้ำร้อน เป็นต้น เนื่องจากมีอัตราการระเหยของน้ำต่ำตลอดเวลา ซึ่งถ้าหากความแตกต่างของจุดเดือดแล้ว ส่วนที่ระเหยขึ้นจะมีปริมาณไฮโดรเจนเป็นส่วนใหญ่ น้ำที่เหลือจึงควรมีปริมาณดิวที่เรียบมากขึ้นด้วย เนื่องจากน้ำตามธรรมชาติมีปริมาณดิวที่เรียบอยู่น้อยมาก การที่จะแยกไฮโดรเจนออกจะได้น้ำหนึดหนักที่มีความเข้มข้นสูง ๆ จึงจำเป็นที่จะต้องใช้วัสดุดีบเป็นจำนวนมาก

ดิวที่เรียบ ถูกค้นพบโดย Urey โดยวิธีการกลั่นลำดับส่วนไฮโดรเจน (Fractional distillation of hydrogen) ในปี ค.ศ. 1932 ต่อจากนั้นมีการศึกษาถึงกระบวนการผลิตน้ำหนึดหนัก จนในที่สุดสามารถผลิตน้ำหนึดหนักที่มีความเข้มข้นสูงถึง 99 เปอร์เซนต์ได้ โดย Lewis and Macdonald ด้วยวิธีอิเลคโทรไลซิส น้ำ จำนวน 20 ลิตร หลาย ๆ ขั้น (stages) จะได้ D_2O บริสุทธิ์ 0.3 ลูกบาศก์เซนติเมตร Taylar and Coworkers ใช้วิธีอิเลคโทร-ไลซิส น้ำ 2310 ลิตร โดยใช้ 7 stages ได้ 99 เปอร์เซนต์ D_2O 83 ลูกบาศก์เซนติเมตร วิธีอิเลคโทรไลซินับเป็นวิธีแรกที่ใช้ในการผลิตน้ำหนึดหนัก ระดับอุตสาหกรรม แต่วิธีนี้มีข้อจำกัด สำหรับแหล่งผลิตคือ ต้องเป็นที่ ๆ ค่าไฟฟ้ามีราคาต่ำจึงจะเหมาะสม หลังจากนั้น ปี ค.ศ. 1941 ก็พัฒนาการผลิตอีกหลายวิธี ซึ่งสรุปวิธีการผลิตน้ำหนึดหนักได้ 3 วิธีด้วยกัน คือ การกลั่น

(distillation) การแยกน้ำด้วยกระแสไฟฟ้า (electrolysis) และการแลกเปลี่ยนทางเคมี (chemical exchange) ในอเมริกา ปี ค.ศ. 1943 ได้เริ่มมีการพัฒนาวิธีการกลั่นน้ำ (distillation of water) เนื่องจากมีประสบการณ์เกี่ยวกับเทคนิคด้านการกลั่นลำดับส่วน (fractional distillation) มากพอสมควรแล้ว หลังจากนั้นก็เริ่มพัฒนากระบวนการการแลกเปลี่ยนไฮโดรเจนกับน้ำ โดยใช้ตัวเร่งปฏิกิริยา (Catalytic exchange of hydrogen with water) เนื่องจากมีแหล่งผลิต hydrogen จากกระบวนการแยกน้ำด้วยกระแสไฟฟ้า อันเป็นวัตถุติดลำดับที่ใช้อยู่เป็นจำนวนมาก ส่วนวิธีแยกน้ำด้วยกระแสไฟฟ้า (electrolysis) นั้นใช้ สำหรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำชนิดหนักจนมีความเข้มข้นตามที่ต้องการ เนื่องจากมีค่าสัมประสิทธิ์การแยก (Separation factor) สูง วิธี dual - temperature chemical exchange ระหว่างไฮโดรเจนชัลไฟต์ (H_2S) และน้ำ (H_2O) (G S process or Girdler Sulfide process) เป็นที่รู้จักกันใน ปี ค.ศ. 1942 แต่มีปัญหาเรื่องการกัดกร่อน (Corrosion) เมื่อไฮโดรเจนชัลไฟต์สัมผัสกับวัสดุที่ใช้ เช่น คาร์บอน สตีล, 480 (Carbon Steel, 480) เหล็กไรสนิม (Stainless Steel) วิธีนี้เหมาะสมสำหรับการผลิตน้ำชนิดหนักปริมาณมาก (หลายร้อยตันต่อปี) เนื่องจากต้องการพลังงานน้อยและมีอัตราการแลกเปลี่ยน (exchange rate) เร็วมาก

ปี ค.ศ. 1943 เริ่มมีการศึกษาวิธีการแลกเปลี่ยนระหว่างแอมโมนีกับไฮโดรเจน (Ammonia - hydrogen exchange process) โดยใช้แก๊สธรรมชาติ (Natural gas) เป็นวัตถุติดที่ป้อน (feed) ซึ่งปรากฏว่าเป็นวิธีที่ดีมาก และการแลกเปลี่ยนไฮโดรเจนจากมอญไปเนีย (Ammonia plant) เรียกว่า "Parasitic Plant"

<u>Country</u>	<u>Identification</u>	<u>Type</u>	<u>Discontinued</u>	<u>Capacity and Status</u>		<u>Planned or Proposed</u>
				<u>In Operation (year)</u>	<u>T/year</u>	
USA	SRP	GS	360	180	(1952)	
	Dana	GS	540			
	Boulder	H ₂ distillation	(pilot) (a)			
	Morgantown					
	Alabama	H ₂ O distillation	15			
	Wabash River					34
	Hydrocarbon Research	H ₂ distillation				
Canada	DC-1	GS		200	(1969)	
	DC-2	GS		200	(1969-70)	
	CGE	GS		400	(1969-70)	
	Trail	H ₂ -H ₂ O electrolysis of H ₂ O	6			
France	Lacq ...	GS	0.5			
	Toulouse	H ₂ distillation	2			
	Mazingarbe	NH ₃ -H ₂ mono	3			
	Mazingarbe	NH ₃ -H ₂ mono				
	Mazingarbe	NH ₃ -H ₂ bithermal		(a) 20	(11/67)	
Germany	Hoechst	H ₂ distillation		6		Semi-industrial
	Walter and Schindewolf	NH ₃ -H ₂				Semi-industrial
	DEGUSSA	H ₂ -H ₂ O Electrolysis	(a)			
Switzerland	Ems (Sulzer)	H ₂ distillation		2.5-4.0		
		H ₂ O distillation				
Norway	Norsk-Hydro	Electrolysis of H ₂ O		20		
England	John Brown	NH ₃ -H ₂		14	(1962)	
India	Nangal	H ₂ distillation				200
	Nangal	GS				10
Japan		H ₂ distillation				
Pakistan	Fenchoganj	H ₂ distillation or NH ₃ -H ₂				15
Spain	Sabinange	H ₂ -H ₂ O Electrolysis		(a)		0.5
Russia		Electrolysis of H ₂ O				
		H ₂ distillation		2 to 4 (400 m ³ gas/hr)		
		GS	(a)			
Sweden ..			0.0015			

(A) Pilot plants built primarily to study process variables. Produced only very small quantities of D₂ or D₂O (usually about 0.01 to 0.1 tons/year) and usually at a low D₂O concentration (300 ppm to 2 %)

ตารางที่ 2.1 แสดงสถานที่ผลิตน้ำตาลนิคหนักและกระบวนการผลิต