

NORME INTERNATIONALE INTERNATIONAL STANDARD

CEI
IEC
60953-2

Première édition
First edition
1990-12

Règles pour les essais thermiques de réception des turbines à vapeur –

**Deuxième partie:
Méthode B – Précision de divers degrés pour
multiples modèles et tailles de turbines**

**Rules for steam turbine thermal acceptance
tests –**

**Part 2:
Method B – Wide range of accuracy for various
types and sizes of turbines**

© IEC 1990 Droits de reproduction réservés — Copyright - all rights reserved

Aucune partie de cette publication ne peut être reproduite ni utilisée sous quelque forme que ce soit et par aucun procédé, électronique ou mécanique, y compris la photocopie et les microfilms, sans l'accord écrit de l'éditeur.

No part of this publication may be reproduced or utilized in any form or by any means, electronic or mechanical, including photocopying and microfilm, without permission in writing from the publisher.

International Electrotechnical Commission
Telefax: +41 22 919 0300

3, rue de Varembé Geneva, Switzerland
e-mail: inmail@iec.ch
IEC web site <http://www.iec.ch>



Commission Electrotechnique Internationale
International Electrotechnical Commission
Международная Электротехническая Комиссия

CODE PRIX
PRICE CODE XE

*Pour prix, voir catalogue en vigueur
For price, see current catalogue*

SOMMAIRE

	Pages
PRÉAMBULE	8
PRÉFACE	8
INTRODUCTION	10
 Articles	
1. Domaine d'application et objet	16
1.1 Domaine d'application	16
1.2 Objet	16
1.3 Points à examiner dans le contrat	16
2. Unités, symboles, termes et définitions	16
2.1 Généralités	16
2.2 Symboles, unités	18
2.3 Indices, exposants et définitions	20
2.4 Définitions des valeurs garanties et des résultats d'essai	24
2.4.1 Rendement thermique	24
2.4.2 Consommation spécifique de chaleur	28
2.4.3 Rendement thermodynamique	28
2.4.4 Consommation spécifique de vapeur	30
2.4.5 Débit principal de vapeur	30
2.4.6 Puissance maximale	30
2.4.7 Valeurs garanties pour les turbines à plusieurs pressions et les turbines à prélèvements de vapeur	30
3. Principes directeurs	32
3.1 Dispositions à prendre dès la conception de l'installation	32
3.2 Accords et dispositions préliminaires aux essais	34
3.3 Organisation des essais	34
3.3.1 Délai pour la réalisation des essais de réception	34
3.3.2 Direction des essais de réception	36
3.3.3 Coût des essais de réception	36
3.4 Préparation des essais	36
3.4.1 Etat de l'installation	36
3.4.2 Etat de la turbine à vapeur	38
3.4.3 Etat du condenseur	38
3.4.4 Isolement du cycle	38
3.4.5 Contrôle d'étanchéité du condenseur et des réchauffeurs d'eau d'alimentation	44
3.4.6 Propreté des filtres de vapeur	44
3.4.7 Contrôle des équipements de mesure	44
3.5 Mesures comparatives	44
3.6 Réglages d'essais	46
3.6.1 Réglage de la puissance	46
3.6.2 Réglages spéciaux	46
3.7 Essais préliminaires	46
3.8 Essais de réception	48
3.8.1 Constance des conditions d'essai	48
3.8.2 Ecarts et fluctuations maximaux admissibles des conditions de fonctionnement	48
3.8.3 Durée des essais et fréquence des lectures	48
3.8.4 Lecture des appareils de mesure intégrateurs	50
3.8.5 Autres méthodes	50
3.8.6 Relevé des mesures	52
3.8.7 Mesures supplémentaires	52
3.8.8 Calculs préliminaires	52
3.8.9 Cohérence des essais	52
3.9 Répétition des essais de réception	52
4. Techniques de mesures et appareils de mesure	52
4.1 Généralités	52
4.1.1 Appareils de mesure	52
4.1.2 Incertitude des mesures	54
4.1.3 Etalonnage des appareils de mesure	54
4.1.4 Autres appareils de mesure	54
4.1.5 Le mercure dans l'instrumentation	54
4.2 Mesure de puissance	62
4.2.1 Détermination de la puissance mécanique d'une turbine	62
4.2.2 Mesure de la puissance de la pompe alimentaire de la chaudière	62
4.2.3 Détermination de la puissance électrique d'un groupe turboalternateur	64

CONTENTS

	Page
FOREWORD	9
PREFACE	9
INTRODUCTION	11
 Clause	
1. Scope and object	17
1.1 Scope	17
1.2 Object	17
1.3 Matters to be considered in the contract	17
2. Units, symbols, terms and definitions	17
2.1 General	17
2.2 Symbols, units	19
2.3 Subscripts, superscripts and definitions	21
2.4 Definition of guarantee values and test results	25
2.4.1 Thermal efficiency	25
2.4.2 Heat rate	29
2.4.3 Thermodynamic efficiency	29
2.4.4 Steam rate	31
2.4.5 Main steam flow capacity	31
2.4.6 Maximum power output	31
2.4.7 Guarantee values for extraction and mixed-pressure turbines	31
3. Guiding principles	33
3.1 Advance planning for test	33
3.2 Preparatory agreements and arrangements for tests	35
3.3 Planning of the test	35
3.3.1 Time for acceptance tests	35
3.3.2 Direction of acceptance tests	37
3.3.3 Cost of acceptance tests	37
3.3.4 Preparation of the tests	37
3.4.1 Condition of the plant	37
3.4.2 Condition of the steam turbine	39
3.4.3 Condition of the condenser	39
3.4.4 Isolation of the cycle	39
3.4.5 Checks for leakage of condenser and feedwater heaters	45
3.4.6 Cleanliness of the steam strainers	45
3.4.7 Checking of the test measuring equipment	45
3.5 Comparison measurements	45
3.6 Settings for tests	47
3.6.1 Load settings	47
3.6.2 Special settings	47
3.7 Preliminary tests	47
3.8 Acceptance tests	49
3.8.1 Constancy of test conditions	49
3.8.2 Maximum deviation and fluctuation in test conditions	49
3.8.3 Duration of test runs and frequency of readings	49
3.8.4 Reading of integrating measuring instruments	51
3.8.5 Alternative methods	51
3.8.6 Recording of tests	53
3.8.7 Additional measurement	53
3.8.8 Preliminary calculations	53
3.8.9 Consistency of tests	53
3.9 Repetition of acceptance tests	53
4. Measuring techniques and measuring instruments	53
4.1 General	53
4.1.1 Measuring instruments	53
4.1.2 Measuring uncertainty	55
4.1.3 Calibration of instruments	55
4.1.4 Alternative instrumentation	55
4.1.5 Mercury in instrumentation	55
4.2 Measurement of power	63
4.2.1 Determination of mechanical turbine output	63
4.2.2 Measurement of boiler feed pump power	63
4.2.3 Determination of electrical power of a turbine generator	65

Articles		Pages
4.2.4	Mesure de la puissance électrique	66
4.2.5	Branchements des appareils de mesure électriques	66
4.2.6	Appareils de mesure électriques	66
4.2.7	Transformateurs de mesure	66
4.3	Mesure des débits	68
4.3.1	Détermination des débits à mesurer	68
4.3.2	Mesure du débit d'eau principal	68
4.3.3	Montage et emplacement des dispositifs à pression différentielle	70
4.3.4	Mesures de pression différentielle	72
4.3.5	Fluctuations des débits d'eau	74
4.3.6	Mesure des débits secondaires	74
4.3.7	Débits secondaires occasionnels	80
4.3.8	Masse volumique d'eau et de vapeur	82
4.3.9	Détermination du débit d'eau de refroidissement du condenseur	82
4.4	Mesures de pression (sauf la pression d'échappement des turbines à condensation)	82
4.4.1	Pressions à mesurer	82
4.4.2	Instruments	84
4.4.3	Prises de pression et tuyauteries de raccordement	86
4.4.4	Robinets d'isolement	88
4.4.5	Etalonnage des appareils de mesure de pression	88
4.4.6	Pression atmosphérique	88
4.4.7	Correction des lectures	90
4.5	Mesure de la pression d'échappement des turbines à condensation	92
4.5.1	Généralités	92
4.5.2	Plan de mesure	92
4.5.3	Prises de pression	92
4.5.4	Collecteurs de mesure	94
4.5.5	Tuyauteries de raccordement	94
4.5.6	Appareils de mesure	94
4.5.7	Etanchéité du circuit de mesure	94
4.5.8	Etalonnage	94
4.5.9	Correction des lectures	96
4.6	Mesure des températures	96
4.6.1	Points de mesure des températures	96
4.6.2	Appareils de mesure	96
4.6.3	Mesures de températures principales	98
4.6.4	Mesure des températures du poste d'eau, y compris les températures de vapeur soutirée	98
4.6.5	Mesure des températures de l'eau de refroidissement du condenseur	98
4.6.6	Précision des équipements de mesure de température	100
4.6.7	Poches thermométriques pour thermomètres	100
4.6.8	Précautions à observer lors des mesures de température	100
4.7	Mesure du titre de la vapeur	102
4.7.1	Généralités	102
4.7.2	Technique de mesure par traceur	102
4.7.3	Méthode de condensation	104
4.7.4	Méthode d'injection à débit constant	112
4.7.5	Calcul de l'enthalpie de vapeur soutirée humide par la méthode d'injection à débit constant	112
4.7.6	Les traceurs et leur utilisation	116
4.8	Mesure du temps	118
4.9	Mesure de la vitesse de rotation	118
5.	Dépouillement des essais	118
5.1	Préparation du dépouillement	118
5.2	Calcul des résultats	120
5.2.1	Calcul des valeurs moyennes des lectures des appareils de mesure	120
5.2.2	Correction et conversion des moyennes de lecture	120
5.2.3	Vérification des données mesurées	120
5.2.4	Propriétés thermodynamiques de l'eau et de la vapeur	122
5.2.5	Calcul des résultats d'essai	124
6.	Correction des résultats de l'essai et comparaison avec la garantie	124
6.1	Valeurs et conditions de la garantie	124
6.2	Correction du débit maximal de vapeur à l'admission	124
6.3	Correction de la puissance maximale	126
6.4	Correction du rendement thermique ou thermodynamique	126
6.5	Définition et application des coefficients de correction	128
6.6	Méthode de correction	128
6.6.1	Correction par bilan thermodynamique	130
6.6.2	Correction par l'utilisation des courbes de correction fournies par le constructeur	132

Clause		Page
4.2.4	Measurement of electrical power	67
4.2.5	Electrical instrument connections	67
4.2.6	Electrical instruments	67
4.2.7	Instrument transformers	67
4.3	Flow measurement	69
4.3.1	Determination of flows to be measured	69
4.3.2	Measurement of primary water flow	71
4.3.3	Installation and location of differential pressure devices	73
4.3.4	Differential pressure measurements	75
4.3.5	Water flow fluctuation	75
4.3.6	Secondary flow measurements	81
4.3.7	Occasional secondary flows	83
4.3.8	Density of water and steam	83
4.3.9	Determination of cooling water flow of condenser	83
4.4	Pressure measurement (excluding condensing turbine exhaust pressure)	83
4.4.1	Pressures to be measured	85
4.4.2	Instruments	87
4.4.3	Pressure tapping holes and connecting lines	89
4.4.4	Shut-off valves	89
4.4.5	Calibration of pressure measuring devices	89
4.4.6	Atmospheric pressure	91
4.4.7	Correction of readings	93
4.5	Condensing turbine exhaust pressure measurement	93
4.5.1	General	93
4.5.2	Plane of measurement	93
4.5.3	Pressure taps	95
4.5.4	Manifolds	95
4.5.5	Connecting lines	95
4.5.6	Instruments	95
4.5.7	Tightness of measuring system	95
4.5.8	Calibration	97
4.5.9	Correction of readings	97
4.6	Temperature measurement	97
4.6.1	Points of temperature measurement	97
4.6.2	Instruments	99
4.6.3	Main temperature measurements	99
4.6.4	Feed train temperature measurements (including bled steam)	99
4.6.5	Condenser cooling water temperature measurement	101
4.6.6	Accuracy of temperature measuring equipment	101
4.6.7	Thermometer wells	101
4.6.8	Precautions to be observed in the measurement of temperature	103
4.7	Steam quality measurement	103
4.7.1	General	103
4.7.2	Tracer technique	105
4.7.3	Condensing method	113
4.7.4	Constant rate injection method	113
4.7.5	Extraction enthalpy determined by constant rate injection method	117
4.7.6	Tracers and their use	119
4.8	Time measurement	119
4.9	Speed measurement	119
5.	Evaluation of tests	119
5.1	Preparation of evaluation	121
5.2	Computation of results	121
5.2.1	Calculation of average values of instrument readings	121
5.2.2	Correction and conversion of averaged readings	121
5.2.3	Checking of measured data	123
5.2.4	Thermodynamic properties of steam and water	125
5.2.5	Calculation of test results	125
6.	Correction of test results and comparison with guarantee	125
6.1	Guarantee values and guarantee conditions	125
6.2	Correction of initial steam flow capacity	125
6.3	Correction of maximum output	127
6.4	Correction of thermal and thermodynamic efficiency	127
6.5	Definition and application of correction values	129
6.6	Correction methods	129
6.6.1	Correction by heat balance calculation	131
6.6.2	Correction by use of correction curves prepared by the manufacturer	133

Articles	Pages
6.6.3 Essais pour la détermination des coefficients de correction	134
6.6.4 Correction par l'utilisation de courbes de correction généralisées	134
6.7 Variables à considérer dans la correction	134
6.7.1 Turbines avec poste de réchauffage de l'eau alimentaire	134
6.7.2 Turbines qui ne comportent pas d'admission ou de prélèvements de vapeur (ou soutirages) après détente partielle	136
6.7.3 Turbines avec soutirage de vapeur pour applications autres que le réchauffage d'eau d'alimentation (turbines à prélèvements de vapeur)	138
6.7.4 Autres types de turbines	138
6.8 Comparaison avec la garantie	140
6.8.1 Comparaison avec une courbe de valeurs garanties	140
6.8.2 Comparaison avec un point de fonctionnement garanti	142
6.8.3 Comparaison avec les garanties aux charges partielles	142
6.8.4 Comparaison avec la garantie pour les turbines à prélèvements de vapeur	142
6.9 Détérioration des performances de la turbine (vieillissement)	144
7. Incertitude de mesure	144
7.1 Généralités	144
7.2 Détermination de l'incertitude de mesure des propriétés de la vapeur et de l'eau	146
7.2.1 Pression	146
7.2.2 Température	146
7.2.3 Enthalpie et différence d'enthalpie	148
7.3 Calcul de l'incertitude de mesure de la puissance	150
7.3.1 Mesures électriques	150
7.3.2 Mesures mécaniques	150
7.3.3 Marge d'incertitude supplémentaire due aux conditions de charge instables	152
7.4 Détermination de l'incertitude de mesure du débit masse	152
7.4.1 Incertitude de mesure du débit masse	152
7.4.2 Incertitude des mesures multiples du débit principal	152
7.4.3 Marge d'incertitude pour les imperfections de cycle	154
7.5 Calcul de l'incertitude de mesure des résultats	154
7.5.1 Généralités	154
7.5.2 Incertitude de mesure du rendement thermique	154
7.5.3 Incertitude de mesure du rendement thermodynamique	156
7.5.4 Incertitude des corrections	156
7.5.5 Valeurs de référence pour l'incertitude de mesure des résultats	156
ANNEXE A – Contrôles des fuites au condenseur et aux réchauffeurs d'eau alimentaire	160
ANNEXE B – Tuyères avec prise de pression au col	162
ANNEXE C – Dépouillement de mesures multiples, compatibilité	170
ANNEXE D – Bilans des débits masses	172
ANNEXE E – Courbes types de correction généralisées pour la correction des résultats d'essai aux conditions de garantie	176
ANNEXE F – Brève définition statistique de l'incertitude de mesure et la propagation des erreurs dans les essais de réception	214
ANNEXE G – Calcul de l'incertitude de mesure de la puissance – Mesures électriques	220

Clause		Page
6.6.3	Tests to determine correction values	135
6.6.4	Correction by use of generalized correction curves	135
6.7	Variables to be considered in the correction	135
6.7.1	Turbines with regenerative feed-water heating.	135
6.7.2	Turbines which have no provision for the addition or extraction of steam after partial expansion	137
6.7.3	Turbines with steam extraction for purposes other than feed-water heating (extraction turbines).	139
6.7.4	Other types of turbine	139
6.8	Guarantee comparison	141
6.8.1	Guarantee comparison with locus curve	141
6.8.2	Guarantee comparison with guarantee point	143
6.8.3	Guarantee comparison for turbines with throttle governing	143
6.8.4	Guarantee comparison for extraction turbines	143
6.9	Deterioration of turbine performance (ageing)	145
7.	Measuring uncertainty	145
7.1	General	145
7.2	Determination of measuring uncertainty of steam and water properties	147
7.2.1	Pressure	147
7.2.2	Temperature	147
7.2.3	Enthalpy and enthalpy difference	149
7.3	Calculation of measuring uncertainty of output	151
7.3.1	Electrical measurement	151
7.3.2	Mechanical measurement	151
7.3.3	Additional uncertainty allowance because of unsteady load conditions	153
7.4	Determination of measuring uncertainty of mass flow	153
7.4.1	Measuring uncertainty of mass flow measurements	153
7.4.2	Measuring uncertainty of multiple measurements of primary flow	153
7.4.3	Uncertainty allowance for cycle imperfections	155
7.5	Calculation of measuring uncertainty of results	155
7.5.1	General	155
7.5.2	Measuring uncertainty of thermal efficiency	155
7.5.3	Measuring uncertainty of thermodynamic efficiency	157
7.5.4	Uncertainty of corrections	157
7.5.5	Guiding values for the measuring uncertainty of results	157
APPENDIX A	— Feedwater heater leakage and condenser leakage tests	161
APPENDIX B	— Throat tap nozzle	161
APPENDIX C	— Evaluation of multiple measurements, compatibility	171
APPENDIX D	— Mass flow balances	173
APPENDIX E	— Typical generalized correction curves for correction of test results according to guarantee conditions	177
APPENDIX F	— Short statistical definition of measuring uncertainty and error propagation in acceptance tests	215
APPENDIX G	— Calculation of measuring uncertainty of output – Electrical measurement	221

COMMISSION ÉLECTROTECHNIQUE INTERNATIONALE

**RÈGLES POUR LES ESSAIS THERMIQUES DE RÉCEPTION
DES TURBINES À VAPEUR**

**Deuxième partie: Méthode B – Précision de divers degrés pour multiples modèles
et tailles de turbines**

PRÉAMBULE

- 1) Les décisions ou accords officiels de la CEI en ce qui concerne les questions techniques, préparés par des Comités d'Etudes où sont représentés tous les Comités nationaux s'intéressant à ces questions, expriment dans la plus grande mesure possible un accord international sur les sujets examinés.
- 2) Ces décisions constituent des recommandations internationales et sont agréées comme telles par les Comités nationaux.
- 3) Dans le but d'encourager l'unification internationale, la CEI exprime le vœu que tous les Comités nationaux adoptent dans leurs règles nationales le texte de la recommandation de la CEI, dans la mesure où les conditions nationales le permettent. Toute divergence entre la recommandation de la CEI et la règle nationale correspondante doit, dans la mesure du possible, être indiquée en termes clairs dans cette dernière.

PRÉFACE

La présente norme a été établie par le Comité d'Etudes n°5 de la CEI: Turbines à vapeur.

Le texte de cette norme est issu des documents suivants:

Règle des Six Mois	Rapport de vote
5(BC)24	5(BC)27

Le rapport de vote indiqué dans le tableau ci-dessus donne toute information sur le vote ayant abouti à l'approbation de cette norme.

Les publications suivantes de la CEI sont citées dans la présente norme:

- Publications n° 34-2 (1972): Machines électriques tournantes, Deuxième partie: Méthodes pour la détermination des pertes et du rendement des machines électriques tournantes à partir d'essais (à l'exclusion des machines pour véhicules de traction).
- 41 (1963): Code international concernant les essais de réception sur place des turbines hydrauliques.

Autres publications citées:

- Norme ISO 5167 (1980): Mesure de débit des fluides au moyen de diaphragmes, tuyères et tubes de Venturi insérés dans des conduites en charge de section circulaire.
- ISO 31-3 (1978): Grandeur et unités – Grandeur et unités de mécanique.

INTERNATIONAL ELECTROTECHNICAL COMMISSION

RULES FOR STEAM TURBINE THERMAL ACCEPTANCE TESTS**Part 2: Method B – Wide range of accuracy for various types and sizes of turbines**

FOREWORD

- 1) The formal decisions or agreements of the IEC on technical matters, prepared by Technical Committees on which all the National Committees having a special interest therein are represented, express, as nearly as possible, an international consensus of opinion on the subjects dealt with.
- 2) They have the form of recommendations for international use and they are accepted by the National Committees in that sense.
- 3) In order to promote international unification, the IEC expresses the wish that all National Committees should adopt the text of the IEC recommendation for their national rules in so far as national conditions will permit. Any divergence between the IEC recommendation and the corresponding national rules should, as far as possible, be clearly indicated in the latter.

PREFACE

This standard has been prepared by IEC Technical Committee No. 5: Steam turbines.

The text of this standard is based upon the following documents:

Six Months' Rule	Report on Voting
5(CO)24	5(CO)27

Full information on the voting for the approval of this standard can be found in the Voting Report indicated in the above table.

The following IEC publications are quoted in this standard:

Publications Nos. 34-2 (1972): Rotating electrical machines, Part 2: Methods for determining losses and efficiency of rotating electrical machinery from tests (excluding machines for traction vehicles).

41 (1963): International code for the field acceptance tests of hydraulic turbines.

Other publications quoted:

ISO Standard 5167 (1980): Measurement of fluid flow by means of orifice plates, nozzles and Venturi tubes inserted in circular cross-section conduits running full.

ISO 31-3 (1978): Quantities and units – Quantities and units of mechanics.

RÈGLES POUR LES ESSAIS THERMIQUES DE RÉCEPTION DES TURBINES À VAPEUR

Deuxième partie: Méthode B – Précision de divers degrés pour multiples modèles et tailles de turbines

INTRODUCTION

L'évolution rapide des techniques de mesure, l'augmentation de la puissance des turbines à vapeur et le développement des centrales nucléaires ont rendu nécessaire la révision de la Publication 46 de la CEI (1962) concernant les essais de réception.

Tous les besoins de l'industrie électrique en divers points du globe ne pouvant pas être couverts par une seule publication, la norme complète comporte deux parties qui décrivent deux façons différentes, à divers égards, de réaliser, de dépouiller et d'interpréter les essais de réception de turbines à vapeur et qui peuvent être utilisées indépendamment l'une de l'autre:

- a) La méthode A, qui fait l'objet de la première partie de la norme (CEI 953-1), est destinée aux essais thermiques de réception de la plus grande précision possible et s'applique aux turbines à vapeur à condensation de grande puissance.
- b) La méthode B, qui fait l'objet de la deuxième partie de la norme (CEI 953-2), est destinée aux essais thermiques comportant divers degrés de précision pour tenir compte de la multiplicité des modèles et des tailles de turbines à vapeur.

1) *Principes de base – Estimation de l'incertitude de mesure*

ICette première partie prévoit des essais très précis de turbines à vapeur en vue d'obtenir les valeurs des performances avec le minimum d'incertitude de mesure. Les spécifications portant sur les conditions de fonctionnement pendant l'essai sont strictes et obligatoires.

La méthode A se fonde sur l'usage exclusif d'instruments étalonnés avec précision et sur les meilleures procédures de mesure existantes. L'incertitude qui en découle sur le résultat de l'essai est toujours suffisamment petite pour qu'il ne soit pas nécessaire de la prendre en compte dans la comparaison du résultat d'essai avec la valeur garantie. Cette incertitude ne dépassera pas 0,3% environ pour une tranche thermique à combustible fossile et 0,4% environ pour une tranche thermique nucléaire.

Le coût de l'instrumentation et les efforts déployés pour préparer et réaliser les essais sont, en général, économiquement justifiés pour les tranches de grande puissance et/ou les tranches prototypes.

La méthode B prévoit des essais de réception de turbines à vapeur de types et puissances variés avec une incertitude de mesure appropriée. Les instruments et procédures de mesure doivent être choisis en fonction de l'objectif fixé par la norme. Celle-ci prévoit principalement des instruments et procédures normalisés, mais peut éventuellement s'étendre à des clauses de très haute précision, nécessitant l'étalonnage des instruments. L'incertitude de mesure qui en découle sur le résultat de l'essai est donc déterminée par les méthodes de calcul présentées dans la norme. Sauf stipulation contraire du contrat, cette incertitude est normalement prise en compte dans la comparaison du résultat d'essai à la valeur garantie. Le coût total de l'essai de réception peut être maintenu en rapport avec l'intérêt économique présenté par les valeurs garanties à vérifier.

RULES FOR STEAM TURBINE THERMAL ACCEPTANCE TESTS

Part 2: Method B – Wide range of accuracy for various types and sizes of turbines

INTRODUCTION

The rapid development of measuring techniques, the increasing capacity of steam turbines and the introduction of nuclear power plants necessitated a revision of IEC Publication 46 (1962) regarding acceptance tests.

Since all the needs of the power industry in the different parts of the world could not be satisfied by one single publication, the complete standard is divided into two parts, describing two different approaches for conducting and evaluating thermal acceptance tests of steam turbines and which can be used separately:

- a) Method A, which is Part 1 of the standard (IEC 953-1), deals with thermal acceptance tests with high accuracy for large condensing steam turbines.
- b) Method B, which is Part 2 of the standard (IEC 953-2), deals with thermal acceptance tests with a wide range of accuracy for various types and sizes of steam turbines.

1) Basic philosophy and figures on uncertainty

Part 1 provides for very accurate testing of steam turbines to obtain the level of performance with minimum measuring uncertainty. The operating conditions during the test are stringent and compulsory.

Method A is based on the exclusive use of the most accurate calibrated instrumentation and the best measuring procedures currently available. The uncertainty of the test result is always sufficiently small that it normally need not be taken into account in the comparison between test result and guarantee value. This uncertainty will not be larger than about 0.3% for a fossil fired unit and 0.4% for a nuclear unit.

The cost for instrumentation and the efforts for preparing and conducting the tests will generally be justified economically for large and/or prototype units.

Method B provides for acceptance tests of steam turbines of various types and capacities with appropriate measuring uncertainty. Instrumentation and measuring procedures have to be chosen accordingly from a scope specified in the standard which is centred mainly on standardized instrumentation and procedures, but may extend eventually up to very high accuracy provisions requiring calibration. The resulting measuring uncertainty of the test result is then determined by calculating methods presented in the standard and normally, if not stated otherwise in the contract, taken into account in the comparison between test result and guarantee value. The total cost of an acceptance test can therefore be maintained in relationship with the economic value of the guarantee values to be ascertained.

Dans cette méthode, les spécifications portant sur les conditions de fonctionnement pendant l'essai sont un peu plus souples; en outre, des procédures sont recommandées pour le cas où ces spécifications ne pourraient être tenues.

Lorsqu'un essai est réalisé avec des instruments et des procédures bien normalisés, l'incertitude de mesure du résultat est habituellement de 0,9% à 1,2% pour une tranche thermique classique à condensation de grande puissance, de 1,1% à 1,4% pour une tranche thermique nucléaire et de 1,5% à 2,5% pour les turbines à contre-pression, les turbines à prélèvement et les petites turbines à condensation. Il est possible de réduire ces valeurs en améliorant encore l'instrumentation, essentiellement par des mesures supplémentaires du débit masse ou par l'étalonnage du dispositif de mesure de ce débit masse.

2) *Principales différences entre les méthodes A et B*

Sur la préparation et la réalisation des essais, ainsi que sur les techniques de mesure, la méthode A comporte beaucoup plus d'instruction détaillées à respecter par les parties intéressées que la méthode B. Dans cette dernière, le détail de moyens propres à atteindre les objectifs est sans doute plus à la discréption et au bon vouloir des participants à l'essai et dépend d'une expérience et d'une compétence suffisantes de leur part.

3) *Principes directeurs*

Les exigences concernant la préparation et les conditions de l'essai, en particulier les point tels que durée de l'essai, écart et constance des conditions de l'essai, écart admissible entre doubles mesures, sont plus strictes dans la méthode A.

Il convient de réaliser l'essai de préférence dans les huit semaines suivant la mise en exploitation. On recherche, en fixant cette période, à minimiser la détérioration des performances et les risques de dégradation de la turbine.

Les essais préliminaires, dont la mesure de chute d'enthalpie, devront être effectués durant cette période pour contrôler les performances des corps de turbine haute et moyenne pression. Toutefois, ces essais ne permettent pas de déduire les performances du corps basse pression; c'est pourquoi il est impératif d'effectuer dès que possible les essais de réception.

En tout état de cause, si la mesure de la chute d'enthalpie lors de l'application de la méthode A met en évidence une détérioration possible du corps haute pression (HP) ou basse pression (BP), ou si les conditions de la tranche reportent les essais de plus de quatre mois après le premier démarrage, alors les essais de réception devront être différés.

Lors de l'application de la méthode A, une correction des résultats d'essai selon les rendements de chute enthalpique au démarrage, ou selon les effets du vieillissement, n'est pas admise.

Si l'essai devait être différé, la méthode A propose de le réaliser après la première grande visite d'inspection; plusieurs méthodes sont proposées pour déterminer approximativement l'état de la turbine avant l'essai.

4) *Instruments et méthodes de mesure*

a) Mesure de la puissance électrique

En plus des conditions requises pour la mesure de la puissance électrique, qui sont semblables dans les deux méthodes, la méthode A exige un contrôle des instruments par une mesure comparative après chaque essai; l'écart admissible entre des mesures doubles est limité à 0,15%.

b) Mesure des débits

La méthode A impose l'utilisation de dispositifs étalonnés à pression différentielle pour la mesure des débits principaux. Elle recommande la tuyère avec prise de pression au col, dispositif qui ne fait pas l'objet de normes internationales, et donne des détails de sa configuration et de son utilisation.

L'étalonnage de ces dispositifs doit se faire avec les tuyauteries amont et aval et le tranquilliseur. Des méthodes permettant l'extrapolation nécessaire du coefficient de décharge à partir des valeurs étalonnées sont indiquées.

The specifications of the operating conditions during the test are somewhat more flexible in this method; furthermore, procedures are recommended for treating cases where these specifications cannot be met.

When good-standardized instrumentation and procedures are applied in a test, the measuring uncertainty of the result will usually amount to 0.9% to 1.2% for a large fossil fuel fired condensing unit, to 1.1% to 1.4% for a nuclear unit and to 1.5% to 2.5% for back pressure, extraction and small condensing turbines. It is possible to reduce these values by additional improvement in instrumentation, primarily by additional measurements of primary mass flows and/or calibration of measuring devices for primary mass flow.

2) *Main differences between Methods A and B*

In Method A, much more detailed information concerning the preparation and conduct of the tests and the measuring techniques are contained for guidance of the parties to the test than in Method B. In Method B, the detailed treatment of the objectives is left somewhat more to the discretion and decisions of the participants and necessitates sufficient experience and expertise on their part.

3) *Guiding principles*

The requirements concerning the preparation and conditions of the test and especially such conditions of the test as duration, deviations and constancy of test conditions and acceptable differences between double measurements are more stringent in Method A.

The test should be conducted preferably within eight weeks after the beginning of the operation. It is the intent during this period to minimize performance deterioration and risk of damage to the turbine.

Preliminary tests including enthalpy drop tests should be made during this period to monitor HP and IP turbine section performance. However, these tests do not provide LP section performance and for this reason it is imperative to conduct the acceptance tests as soon as practicable.

Whatever the case, when using Method A, if an enthalpy drop test indicates a possible deterioration of the HP or IP section, or if the plant conditions require that the tests be postponed more than four months after the initial start, then the acceptance tests should be delayed.

An adjustment of the heat rate test results to start-up enthalpy drop efficiencies or for the effects of aging is not permitted when using Method A.

If the test has to be postponed, Method A proposes that the test be carried out after the first major internal inspection; several methods are proposed for establishing the approximate condition of the turbine prior to the tests.

4) *Instruments and methods of measurement*

a) Measurement of electrical power

In addition to the conditions required for the measurement of electric power, which are similar in both methods, Method A requires a check of the instruments by a comparison measurement after each test run; the permissible difference between double measurements is limited to 0.15%.

b) Flow measurement

For the measurement of main flows the use of calibrated pressure difference devices is required in Method A. The application of a device not covered by international standardization, the throat-tap nozzle, is recommended therein and details of design and application are given.

The calibration of these devices shall be conducted with the upstream and downstream piping and flow-straightener. Methods for the necessary extrapolation of the discharge coefficient from the calibration values are given.

Dans la méthode B, des dispositifs normalisés à pression différentielle sont normalement utilisés pour la mesure des débits. L'étalonnage est recommandé lorsqu'on souhaite réduire l'incertitude de mesurage. Des mesures doubles ou multiples du débit principal sont également recommandées pour réduire cette incertitude et une méthode de vérification de compatibilité est décrite.

c) Mesure des pressions

Les méthodes imposées ou recommandées pour la mesure des pressions sont pratiquement identiques. Seules les méthodes de mesure de la pression d'échappement des turbines à condensation diffèrent quelque peu.

d) Mesure des températures

Les prescriptions sont pratiquement semblables dans les deux méthodes. Mais dans le détail, les exigences de la méthode A sont plus strictes:

- étalonnage avant et après l'essai,
- double mesure de la température principale avec un écart maximal de 0,5 K,
- thermocouples à ligne continue,
- exigences sur la précision d'ensemble.

e) Mesures du titre de la vapeur

Les méthodes A et B sont identiques.

5) *Dépouillement et interprétation des résultats*

Le travail préparatoire au dépouillement et au calcul des résultats d'essai est traité de façon très semblable dans les méthodes A et B. Toutefois, les exigences quantitatives sont plus strictes dans la méthode A.

La méthode B comporte des propositions pour traiter les cas où certaines conditions n'ont pas été remplies, afin d'éviter le rejet de l'essai.

Elle contient en outre des méthodes détaillées pour le calcul de l'incertitude sur les variables mesurées et sur les résultats d'essai.

La méthode B recommande d'autres moyens pour l'exécution et l'interprétation des essais après la période spécifiée et sans inspection préalable.

6) *Correction des résultats d'essai et comparaison avec la garantie*

La correction des résultats d'essai pour les ramener aux conditions de garantie est traitée dans les deux méthodes A et B.

La méthode A permet la comparaison des résultats d'essai avec la garantie sans tenir compte de l'incertitude du mesurage.

La méthode B présente un choix plus large de procédés de correction. De plus, l'incertitude de mesurage est prise en compte dans la comparaison avec la garantie.

7) *Propositions d'application*

La méthode d'essai de réception appliquée devant être prise en compte dans les détails de conception de l'installation, on précisera dès que possible, de préférence dans le contrat de la turbine, la méthode à utiliser.

La méthode B peut s'appliquer à des turbines à vapeur de tous types et toutes puissances. L'incertitude de mesure souhaitée doit être décidée suffisamment tôt pour en tenir compte dans la conception de l'installation.

Si la garantie inclut la totalité ou une large part de la centrale, les parties de ces règles s'y rapportant peuvent être appliquées à un essai de réception conformément à la garantie.

In Method B standardized pressure-difference devices are normally applied for flow measurement. Calibration is recommended where a reduction of overall measuring uncertainty is desirable. Double or multiple measurement of primary flow is recommended for the reduction of measuring uncertainty and a method for checking the compatibility is described.

c) Pressure measurement

The requirements and recommendations for pressure measurements are essentially similar. Only the methods for the measurement of exhaust-pressure of condensing turbines differ to some extent.

d) Temperature measurement

The requirements are essentially similar in both methods. However detail requirements are more stringent in Method A:

- calibration before and after the test,
- double measurement of the main temperature with 0.5 K maximum difference,
- thermocouples with continuous leads,
- required overall accuracy.

e) Steam quality measurements

Methods A and B are identical.

5) *Evaluation of tests*

The preparatory work for the evaluation and calculation of the test results is covered in a very similar manner in Methods A and B. However, quantitative requirements are more stringent in Method A.

Method B contains some proposals for handling cases where some requirements have not been met to avoid rejection of the test.

In addition, Method B contains detailed methods for calculation of measuring uncertainty values of measured variables and tests results.

Method B recommends other methods for conducting and evaluating of the tests after the specified period and without a previous inspection.

6) *Correction of test results and comparison with guarantees*

The correction of test results to guarantee conditions is covered in both Methods A and B.

Method A provides for the comparison of test results to guarantee without consideration of measuring uncertainty.

Method B gives a broader spectrum of correction procedures. Furthermore, the measuring uncertainty of the result is taken into account in the guarantee comparison.

7) *Proposals for application*

Since the acceptance test method to be applied has to be considered in the details of the plant design, it should be stated as early as possible, preferably in the turbine contract, which method will be used.

Method B can be applied to steam turbines of any type and any power. The desired measuring uncertainty should be decided upon sufficiently early, so that the necessary provisions can be included in the plant.

If the guarantee includes the complete power plant or large parts thereof, the relevant parts of either method can be applied for an acceptance test in accordance with the definition of the guarantee value.

1. Domaine d'application et objet

1.1 *Domaine d'application*

Les règles de la présente norme sont applicables aux essais thermiques de réception couvrant divers degrés de précision pour les turbines à vapeur de tous types, toutes puissance et utilisation. Seule la partie appropriée de ces règles doit donc être appliquée à chaque cas particulier.

Ces règles concernent les essais des turbines alimentées soit par de la vapeur surchauffée, soit par de la vapeur saturée. Elles comprennent les mesures et procédures requises pour la détermination de l'enthalpie de la vapeur humide. Elles décrivent les précautions nécessaires pour permettre la réalisation des essais en respectant les règles de radioprotection en vigueur dans les centrales nucléaires.

La présente norme définit les règles de base pour la préparation, l'exécution et le dépouillement des essais, la comparaison avec les garanties et le calcul de l'incertitude des mesures. Les détails relatifs aux conditions dans lesquelles doivent être effectués les essais de réception sont également définis.

Si un cas spécial ou complexe non traité dans ces règles se présente, il doit donner lieu à un accord entre le constructeur et l'acheteur avant la signature du contrat.

1. Scope and object

1.1 Scope

The rules given in this standard are applicable to thermal acceptance tests covering a wide range of accuracy on steam turbines of every type, rating and application. Only the relevant portion of these rules will apply to any individual case.

The rules provide for the testing of turbines, whether operating with either superheated or saturated steam. They include measurements and procedures required to determine specific enthalpy within the moisture region and describe precautions necessary to permit testing while respecting radiological safety rules in nuclear plants.

Uniform rules for the preparation, carrying out, evaluation, comparison with guarantee and calculation of measuring uncertainty of acceptance tests are defined in this standard. Details of the conditions under which the acceptance test shall take place are included.

Should any complex or special case arise which is not covered by these rules, appropriate agreement shall be reached by manufacturer and purchaser before the contract is signed.